

PATENT APPLICATION

IN THE UNITED STATES PATENT AND TRADEMARK OFFICE

In re the Application of:

YASUI, et al.

Group Art Unit: Unknown

Application No.: Unknown

Examiner: Unknown

Filed: December 23, 2003

Attorney Dkt. No.: 101175-00043

For: CONTROL APPARATUS OF CONTACT MECHANISM

CLAIM FOR PRIORITY

Commissioner for Patents
P.O. Box 1450
Alexandria, VA 22313-1450

Date: December 23, 2003

Sir:

The benefit of the filing date of the following prior foreign application in the following foreign country is hereby requested for the above-identified patent application and the priority provided in 35 U.S.C. §119 is hereby claimed:

Foreign Application No. 2002-378413, filed December 26, 2002 in Japan.

In support of this claim, a certified copy of said original foreign application is filed herewith.

It is requested that the file of this application be marked to indicate that the requirements of 35 U.S.C. §119 have been fulfilled and that the Patent and Trademark Office kindly acknowledge receipt of this document.

Please charge any fee deficiency or credit any overpayment with respect to this paper to Deposit Account No. 01-2300.

Respectfully submitted,



Charles M. Marmelstein
Registration No. 25,895

Customer No. 004372
ARENT FOX KINTNER PLOTKIN & KAHN, PLLC
1050 Connecticut Avenue, N.W.,
Suite 400
Washington, D.C. 20036-5339
Tel: (202) 857-6000
Fax: (202) 638-4810
CMM:cam

日 本 国 特 許 庁
JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日 2 0 0 2 年 1 2 月 2 6 日
Date of Application:

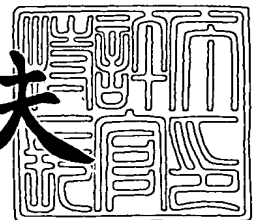
出 願 番 号 特 願 2 0 0 2 - 3 7 8 4 1 3
Application Number:
[ST. 10/C]: [J P 2 0 0 2 - 3 7 8 4 1 3]

出 願 人 本 田 技 研 工 業 株 式 有 限 公 司
Applicant(s):

2 0 0 3 年 9 月 1 8 日

特 許 庁 長 官
Commissioner,
Japan Patent Office

今 井 康 夫



出 証 番 号 出 証 特 2 0 0 3 - 3 0 7 6 8 0 0

【書類名】 特許願

【整理番号】 PSA63811HT

【提出日】 平成14年12月26日

【あて先】 特許庁長官殿

【国際特許分類】 G05B 13/00

【発明者】

 【住所又は居所】 埼玉県和光市中央1丁目4番1号 株式会社本田技術研究所内

 【氏名】 安井 裕司

【発明者】

 【住所又は居所】 埼玉県和光市中央1丁目4番1号 株式会社本田技術研究所内

 【氏名】 下城 孝名子

【発明者】

 【住所又は居所】 埼玉県和光市中央1丁目4番1号 株式会社本田技術研究所内

 【氏名】 島袋 栄二郎

【特許出願人】

 【識別番号】 000005326

 【氏名又は名称】 本田技研工業株式会社

【代理人】

 【識別番号】 100077805

 【弁理士】

 【氏名又は名称】 佐藤 辰彦

【選任した代理人】

 【識別番号】 100077665

 【弁理士】

 【氏名又は名称】 千葉 剛宏

【手数料の表示】**【予納台帳番号】** 015174**【納付金額】** 21,000円**【提出物件の目録】****【物件名】** 明細書 1**【物件名】** 図面 1**【物件名】** 要約書 1**【包括委任状番号】** 9711295**【プルーフの要否】** 要

【書類名】 明細書

【発明の名称】

接触機構の制御装置

【特許請求の範囲】

【請求項 1】

1 軸方向に移動自在に設けられた接触体と、該接触体と連結されて該接触体を移動させるアクチュエータと、該接触体が所定位置に移動したときに該接触体と接触する被接触体とを備えた接触機構の作動を制御して、前記接触体と前記被接触体とが間隔をもって対峙した状態から前記アクチュエータにより前記接触体を移動させて前記被接触体に接触させる接触工程を実行する制御装置であって、

前記接触工程における前記接触体の目標位置を設定する目標位置設定手段と、
前記接触体の実位置を把握する実位置把握手段と、

前記接触体の目標位置と実位置とが一致するように、前記接触体の目標位置と実位置との偏差の減衰挙動と減衰速度を可変的に指定可能な応答指定型制御を用いて、少なくとも該偏差に基づいた線形関数により規定される切換関数の値をゼロに収束させるように前記アクチュエータを駆動する操作量を決定すると共に、該線形関数の演算係数を前記接触体の実位置に応じて設定する操作量決定手段とを備えたことを特徴とする接触機構の制御装置。

【請求項 2】

前記操作量決定手段は、前記接触工程において、前記接触体が前記接触体と前記被接触体間の距離が所定距離以下となる位置に移動した時に、前記演算係数を外乱に対する抑制能力が低くなる方向に設定することを特徴とする請求項 1 記載の接触機構の制御装置。

【請求項 3】

前記接触機構は、動力の伝達／遮断を切り換える同期機構であり、

前記接触体は軸上に一体回転可能に設けられた第 1 の係合部材であり、前記被接触体は、前記軸に相對回転可能かつ軸動不可な第 2 の係合部材と該第 1 の係合部材との間に、該第 1 の係合部材と該第 2 の係合部材に対して回転自在且つ前記軸方向に移動自在に設けられて、前記軸が回転した状態で該第 1 の係合部材と第

2の係合部材とに接触したときに生じる摩擦力により、該第1の係合部材と該第2の係合部材の回転数を同期させて該第1の係合部材と該第2の係合部材とを係合可能とする同期部材であることを特徴とする請求項1又は請求項2記載の接触機構の制御装置。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】

本発明は、アクチュエータにより接触体を移動させて被接触体に接触させる接触機構の制御装置に関する。

【0002】

【従来の技術】

アクチュエータにより接触体を移動させて被接触体に接触させる接触機構として、例えば、図14に示したように、自動車のエンジンに連結された入力軸100と一体に回転するカップリングスリーブ101と、駆動輪（図示しない）に連結されて入力軸100に回転自在かつ軸動不可に設けられた被同期ギヤ102との間にシンクロナイザリング103を設け、シフトホーク104を介してアクチュエータ105によりカップリングスリーブ101を移動させることによって、カップリングスリーブ101と被同期ギヤ102の連結／遮断を切り換えるようにした変速機の同期機構110が知られている。

【0003】

同期機構110において、カップリングスリーブ101は中空構造となっており、中空部の内周面にスプライン111が形成されている。そして、シンクロナイザリング103の外周面にカップリングスリーブ101のスプライン111と係合可能なスプライン112が形成され、被同期ギヤ102のシンクロナイザリング103と対向する部分の外周面にもカップリングスリーブ101のスプライン111と係合可能なスプライン113が形成されている。

【0004】

カップリングスリーブ101と被同期ギヤ102を連結するときは、シフトホーク104によりカップリングスリーブ101が被同期ギヤ102の方向に移動

する。そして、カップリングスリーブ101とシンクロナイザリング103とが接触してシンクロナイザリング103が被同期ギヤ102に押し付けられると、シンクロナイザリング103と被同期ギヤ102間に生じる摩擦力によって被同期ギヤ102の回転速度が増加若しくは減少する。

【0005】

その結果、カップリングスリーブ101の回転数と被同期ギヤ102の回転数とが同期して、カップリングスリーブ101のスプライン111がシンクロナイザリング103のスプライン112と係合し、さらにカップリングスリーブ101が移動してカップリングスリーブ101のスプライン111が被同期ギヤ102のスプライン113と係合する。

【0006】

ここで、カップリングスリーブ101がシンクロナイザリング103を被同期ギヤ102に押し付ける際のカップリングスリーブ101の移動速度が速すぎると、カップリングスリーブ101がシンクロナイザリング103と接触したときにカップリングスリーブ101が跳ね返されたり、カップリングスリーブ101が過大な力で被同期ギヤ102に押し込まれて、同期機構110が破損するおそれがある。

【0007】

そこで、従来は、カップリングスリーブ101を被同期ギヤ102の方向に移動させる際に、両者の距離が所定値以下となったときにカップリングスリーブ101の移動速度を低下させるようにしていた。しかし、この場合は、カップリングスリーブ101の移動速度の低下に伴って、カップリングスリーブ101と被同期ギヤ102の係合が完了するまでに要する時間が長くなるという不都合があった。

【0008】

また、アクチュエータ105とシフトホーク104の間にバネ等の機械的な緩衝機構を設けて、カップリングスリーブ101とシンクロナイザリング103の接触時の衝撃を減少させる方法も知られている（特許文献1）。しかし、かかる手法による場合には、緩衝機構の付加に伴って同期機構110のコストが上昇す

ると共に、同期機構の構造が複雑になって信頼性が低下するおそれがある。

【0009】

【特許文献1】

特開平2002-195406号公報

【0010】

【発明が解決しようとする課題】

本発明は上記背景を鑑みてなされたものであり、アクチュエータにより接触体を移動させて被接触体に接触させる際に生じ得る不都合を解消した接触機構の制御装置を低コストで提供することを目的とする。

【0011】

【課題を解決するための手段】

本発明は上記目的を達成するためになされたものであり、1軸方向に移動自在に設けられた接触体と、該接触体と連結されて該接触体を移動させるアクチュエータと、該接触体が所定位置に移動したときに該接触体と接触する被接触体とを備えた接触機構の作動を制御して、前記接触体と前記被接触体とが間隔をもって対峙した状態から前記アクチュエータにより前記接触体を移動させて前記被接触体に接触させる接触工程を実行する制御装置に関する。

【0012】

そして、前記接触体の目標位置と実位置とが一致するように、前記接触体の目標位置と実位置との偏差の減衰挙動と減衰速度を可変的に指定可能な応答指定型制御を用いて、少なくとも該偏差に基づいた線形関数により規定される切換関数の値をゼロに収束させるように前記アクチュエータを駆動する操作量を決定すると共に、該線形関数の演算係数を前記接触体の実位置に応じて設定する操作量決定手段とを備えたことを特徴とする。

【0013】

かかる本発明によれば、前記接触体位置把握手段は、前記接触体の位置を把握する。そして、前記操作量決定手段は、少なくとも前記接触体の実位置と目標位置との偏差に基づいた線形関数により規定される切換関数の値をゼロに収束させるように前記アクチュエータを駆動する操作量を決定する。

【0014】

この場合、詳細は後述するが、前記線形関数の演算係数を変更することによって、外乱に対する抑制能力を変化させることができる。そこで、前記操作量決定手段は、前記演算係数を前記接触体の実位置に応じて設定し、これにより、例えば、前記接触体を前記被接触体に向けて移動させる過程では、前記演算係数を外乱に対する抑制能力が高くなる方向に設定して前記接触体の挙動を安定させることができる。また、前記接触体が前記被接触体に接触する際には、前記演算係数を外乱に対する抑制能力が低くなる方向に設定することによって、前記接触体と前記被接触体との間に前記アクチュエータの作動による弾性を生じさせて接触時の衝撃を弱めることができる。

【0015】

そして、本発明によれば、このように機械的な緩衝機構を設けることなく弾性を生じさせて接触時における前記接触体と前記被接触体間の衝撃を弱めることができるため、コストアップを抑制して前記接触体と前記被接触体を保護することができる。また、接触時の衝撃を弱めるために前記接触体と前記被接触体とが接触する前に前記接触体の移動速度を減少させる必要がなくなるため、前記接触体と前記被接触体が接触するまでの時間を短縮することができる。

【0016】

また、前記操作量決定手段は、前記接触工程において、前記接触体が前記接触体と前記被接触体間の距離が所定距離以下となる位置に移動した時に、前記演算係数を外乱に対する抑制能力が低くなる方向に設定することを特徴とする。

【0017】

かかる本発明によれば、前記操作量決定手段により、前記接触工程において前記接触体が前記被接触体に接近したときに、前記操作量決定手段によって前記演算係数が外乱に対する抑制能力が低くなる方向に設定される。これにより、前記接触体が前記被接触体に接触する前に予め外乱に対する抑制能力を低くして、前記接触体と前記被接触体とが接触する際に生じる衝撃を弱めることができる。

【0018】

また、前記接触機構は、動力の伝達／遮断を切り換える同期機構であり、前記

接触体は軸上に一体回転可能に設けられた第 1 の係合部材であり、前記被接触体は、前記軸に相対回転可能かつ軸動不可な第 2 の係合部材と該第 1 の係合部材との間に、該第 1 の係合部材と該第 2 の係合部材に対して回転自在且つ前記軸方向に移動自在に設けられて、前記軸が回転した状態で該第 1 の係合部材と第 2 の係合部材とに接触したときに生じる摩擦力により、該第 1 の係合部材と該第 2 の係合部材の回転数を同期させて該第 1 の係合部材と該第 2 の係合部材とを係合可能とする同期部材であることを特徴とする。

【0019】

かかる本発明によれば、前記操作量決定手段により、前記第 1 の係合部材の実位置に応じて前記演算係数が変更される。これにより、前記第 1 の係合部材が前記同期部材に接近する際の前記第 1 の係合部材の挙動を安定化させると共に、前記第 1 の係合部材と前記同期部材が接触する際の衝撃を弱めて、前記同期機構の破損等が生じることを防止することができる。

【0020】

【発明の実施の形態】

本発明の実施の形態について、図 1～図 13 を参照して説明する。図 1 は同期機構及びその制御装置の構成図、図 2 は図 1 に示した同期機構のモデル化の説明図、図 3 は図 1 に示した制御装置の制御ブロック図、図 4 は図 3 に示したスライディングモードコントローラの作用を示したグラフ、図 5 はコンプライアンスパラメータの変更による効果を示したグラフ、図 6 は到達則ゲインと適応則ゲインの設定条件を示したグラフ、図 7 は電流フィードバック処理を加えた制御装置の制御ブロック図、図 8 は制御工程の切換タイミングを示したグラフ、図 9 はウェーブレット変換フィルタの構成図、図 10 はウェーブレット変換フィルタにおけるデシメーション処理の説明図、図 11 は制御装置の作動フローチャート、図 12 は目標位置とコンプライアンスパラメータの設定テーブルを示した図、図 13 は工作機械による穴あけ工程を示した図である。

【0021】

図 1 を参照して、制御装置 1（本発明の接触機構の制御装置に相当する）は、自動車の変速機に備えられた同期機構 2（本発明の接触機構に相当する）の作動

を制御するものであり、マイクロコンピュータやメモリにより構成された電子ユニットである。

【0022】

同期機構 2 は、エンジン若しくは電気モータと連結された入力軸 5 と一体に回転するカップリングスリーブ 6（本発明の接触体及び第 1 の係合部材に相当する）、駆動輪（図示しない）に連結された出力軸（図示しない）と連結されて入力軸 5 に回転自在かつ軸動不可に設けられた被同期ギヤ 7（本発明の第 2 の係合部材に相当する）、カップリングスリーブ 6 と被同期ギヤ 7 の間の入力軸 5 に回転自在且つ入力軸 5 の軸方向に移動自在に設けられたシンクロナイザリング 8（本発明の被接触体及び同期部材に相当する）、及び電気モータ 10（本発明のアクチュエータに相当する）とカップリングスリーブ 6 とに連結されたシフトホーク 11 を備えている。

【0023】

シフトホーク 11 は、電気モータ 10 の回転に応じてカップリングスリーブ 6 を入力軸 5 の軸方向に移動させる。また、カップリングスリーブ 6 は中空構造となっており、中空部の内周面にスプライン 12 が形成されている。そして、シンクロナイザリング 8 の外周面にカップリングスリーブ 6 のスプライン 12 と係合可能なスプライン 13 が形成され、被同期ギヤ 7 のシンクロナイザリング 8 と対向する部分の外周面にもカップリングスリーブ 6 のスプライン 12 と係合可能なスプライン 14 が形成されている。

【0024】

そして、入力軸 5 と共に回転したカップリングスリーブ 6 がシフトホーク 11 により被同期ギヤ 7 の方向に移動すると、カップリングスリーブ 6 とシンクロナイザリング 8 が接触し、さらにシンクロナイザリング 8 と被同期ギヤ 7 も接触する状態となる。このとき、接触により生じる摩擦力により、シンクロナイザリング 8 を介してカップリングスリーブ 6 と被同期ギヤ 7 の回転数が同期する。

【0025】

このように、カップリングスリーブ 6 と被同期ギヤ 7 の回転数が同期した状態で、カップリングスリーブ 6 をさらに被同期ギヤ 7 の方向に移動させると、カッ

プリングスリーブ 6 に形成されたスプライン 12 が、シンクロナイザリング 8 に形成されたスプライン 13 を通過して被同期ギヤ 7 に形成されたスプライン 14 と係合する。そして、これにより、入力軸 5 と出力軸間で動力が伝達される状態となる。

【0026】

また、電気モータ 10 は制御装置 1 から出力される電圧 (V_{in} , 本発明の操作量に相当する) の印加により作動し、回転数センサ 15 による電気モータ 10 の回転数検出信号 (E_s) が制御装置 1 に入力される。

【0027】

制御装置 1 は、電気モータ 10 の電機子に流れる電流 (I_m , 以下、電機子電流という) を検出する電流検出部 20、回転数センサ 15 からの回転数検出信号 (E_s) 等に基づいてカップリングスリーブ 6 の実位置 (P_{sc}) を把握する実位置把握部 21 (本発明の実位置把握手段に相当する)、カップリングスリーブ 6 を移動させてシンクロナイザリング 8 を介して被同期歯車 7 と係合させる過程におけるカップリングスリーブ 6 の目標位置 (P_{sc_cmd}) を設定する目標位置設定部 22 (本発明の目標位置設定手段に相当する)、電気モータ 10 に流れる電流の目標値である目標電流 (I_{m_cmd}) を設定する目標電流設定部 23、及び電気モータ 10 に印加する電圧 (V_{in} , 本発明の操作量に相当する) を決定する電圧決定部 24 (本発明の操作量決定手段に相当する) を備えている。

【0028】

そして、実位置把握部 21 は、カップリングスリーブ 6 が移動を開始してから、シンクロナイザリング 8 との接触によりカップリングスリーブ 6 と被同期ギヤ 7 の回転数が同期して、シンクロナイザリング 8 を介してカップリングスリーブ 6 と被同期ギヤ 7 とが係合するまで挙動を、慣性系物体と弾性系物体の衝突とみなしてモデル化し、該モデルに基づいてカップリングスリーブ 6 の実位置 (P_{sc}) を把握する。

【0029】

図 2 は該モデルを表したものであり、実位置把握部 21 は、カップリングスリーブ 6 を電気モータ 10 やシフトホーク 11 (図 1 参照) を含めて等価慣性が J

mである慣性系物体30とみなし、シンクロナイザリング8（図1参照）を等価慣性がMsであってバネ係数がKsである弾性系物体31とみなして、カップリングスリーブ6の位置を把握する。なお、図2中、 T_m は電気モータ10の出力トルクであり、 P_{sc_def} はシンクロナイザリング8（図1参照）の待機位置（本発明の所定位置に相当する）である。以下、図2に示したモデルを表すモデル式の設定方法について説明する。

【0030】

まず、慣性系物体30が弾性系物体31に接触する前（カップリングスリーブ6がシンクロナイザリング8に接触する前）の連続時間系のモデル式の導出について説明する。

【0031】

図1に示した電気モータ10の運動方程式は以下の式（1）で表される。

【0032】

【数1】

$$J_m \cdot \dot{\omega} = T_m \quad \text{----- (1)}$$

【0033】

但し、 J_m ：電気モータ10及びシフトホーク11を含めたカップリングスリーブ6の等価慣性、 ω ：電気モータ10の回転速度（回転数センサ15により検出される）、 T_m ：電気モータ10の出力トルク。

【0034】

また、電気モータ10の出力トルク（ T_m ）と電気モータ10の電機子電流（ I_m ）との関係は以下の式（2）で表され、電気モータ10の電機子に生じる電圧（ V_m 、以下、電機子電圧という）と電機子の電気抵抗（ R_m 、以下、電機子抵抗という）との関係は以下の式（3）で表される。

【0035】

【数2】

$$T_m = K_m \cdot I_m \quad \text{----- (2)}$$

【0036】

但し、 I_m ：電気モータ 1 0 の電機子電流、 K_m ：トルク変換係数。

【 0 0 3 7 】

【数 3】

$$V_m = R_m \cdot I_m \quad \text{----- (3)}$$

【 0 0 3 8 】

但し、 V_m ：電気モータ 1 0 の電機子電圧、 R_m ：電気モータ 1 0 の電機子抵抗。
。

【 0 0 3 9 】

したがって、上記式 (1) に上記式 (2) 及び式 (3) の関係を適用して、以下の式 (4) を得ることができる。

【 0 0 4 0 】

【数 4】

$$V_m = \frac{J_m \cdot R_m}{K_m} \dot{\omega} \quad \text{----- (4)}$$

【 0 0 4 1 】

さらに、電気モータ 1 0 への印加電圧 (V_{in}) と、電気モータ 1 0 に生じる逆起電力との関係は以下の式 (5) で表される。

【 0 0 4 2 】

【数 5】

$$V_{in} = K_m' \cdot \omega + V_m \quad \text{----- (5)}$$

【 0 0 4 3 】

但し、 V_{in} ：電気モータ 1 0 への印加電圧、 K_m' ：逆起電力定数。

【 0 0 4 4 】

そして、上記式 (5) の関係を上記式 (4) に適用すると、以下の式 (6) を得ることができる。

【 0 0 4 5 】

【数 6】

$$V_{in} = K_m' \cdot \omega + \frac{J_m \cdot R_m}{K_m} \dot{\omega} \quad \text{----- (6)}$$

【 0 0 4 6】

また、電気モータ 1 0 の回転速度 (ω) 及び回転角度 (θ) と、慣性系物体 3 0 の位置 (P_{sc}) との関係は、以下の式 (7) 及び式 (8) で表される。

【 0 0 4 7】

【数 7】

$$\theta = \int_0^t \omega dt \quad \text{----- (7)}$$

【 0 0 4 8】

【数 8】

$$P_{sc} = R_{sc} \cdot \theta \quad \text{----- (8)}$$

【 0 0 4 9】

但し、 ω ：電気モータ 1 0 の回転速度、 θ ：電気モータ 1 0 の回転角度、 t ：電気モータ 1 0 が作動を開始してからの経過時間、 R_{sc} ：電気モータ 1 0 の回転角度 (θ) と慣性系物体 3 0 の間のレバー比及びギヤ比。

【 0 0 5 0】

したがって、上記式 (7)、式 (8) から、以下の式 (9)、式 (10)、式 (11) を得ることができる。

【 0 0 5 1】

【数 9】

$$P_{sc} = \int_0^t R_{sc} \cdot \omega dt \quad \text{----- (9)}$$

【 0 0 5 2】

【数 10】

$$\begin{aligned}
 \dot{P}_{sc} &= R_{sc} \cdot \dot{\theta} = R_{sc} \cdot \dot{\theta} \\
 &= R_{sc} \cdot \dot{\theta} \quad \quad \quad \times R_{sc} = 0 \\
 &= R_{sc} \cdot \omega \quad \quad \quad \text{----- (10)}
 \end{aligned}$$

【0053】

【数 11】

$$\begin{aligned}
 \dot{P}_{sc} &= R_{sc} \cdot \omega + R_{sc} \cdot \dot{\omega} \\
 &= R_{sc} \cdot \dot{\omega} \quad \quad \quad \text{----- (11)}
 \end{aligned}$$

【0054】

そして、上記式(9)、式(10)、式(11)を上記式(6)に代入すると、以下の式(12)を得ることができる。

【0055】

【数 12】

$$\dot{P}_{sc} = \frac{-K_m' K_m}{J_m R_m} \dot{P}_{sc} + \frac{K_m \cdot R_{sc}}{J_m \cdot R_m} V_{in} \quad \text{----- (12)}$$

【0056】

また、同期機構2の制御に必要な要素として、カップリングスリーブ6の実位置(P_{sc})の他に、電気モータ10に掛かる負荷を検出するための電機子電流(I_m)がある。そこで、上記式(4)及び式(11)から、電機子電流(I_m)に関するモデル式である以下の式(13)を得る。

【0057】

【数 13】

$$I_m = \frac{V_m}{R_m} = \frac{J_m}{K_m} \dot{\omega} = \frac{J_m}{K_m \cdot R_{sc}} \dot{P}_{sc} \quad \text{----- (13)}$$

【0058】

但し、 I_m : 電気モータ10の電機子電流。

【0059】

以上により、電気モータ10への印加電圧(V_{in})を入力とし、カップリングスリーブ6の実位置(P_{sc})と電気モータ10の電機子電流(I_m)を出力とす

る 1 入力 2 出力系のモデルは、上記式 (12) と式 (13) により表すことができる。

【0060】

次に、慣性系物体 30 が弾性系物体 31 と接触して、弾性系物体 31 からの反力を受けるようになったとき（カップリングスリーブ 6 がシンクロナイザリング 8 と接触して、シンクロナイザリング 8 からの反力を受けるようになったとき）の連続時間系のモデル式の導出について説明する。

【0061】

図 2 における慣性系物体 31 の運動方程式は以下の式 (14) で表される。

【0062】

【数 14】

$$M_s \ddot{P}_{sc} = -K_{sc}(P_{sc} - P_{sc_def}) + F_{sc} \quad \text{----- (14)}$$

【0063】

但し、 M_s ：弾性系物体 31 の等価慣性、 P_{sc_def} ：弾性系物体 31 の待機位置、 K_{sc} ：弾性系物体 30 のバネ定数、 F_{sc} ：弾性系物体 31 が慣性系物体 30 から受ける力（弾性系物体 31 が慣性系物体 30 に与える反力）。

【0064】

上記式 (14) を反力 (F_{sc}) について整理すると、以下の式 (15) の形で表される。

【0065】

【数 15】

$$F_{sc} = M_s \cdot \ddot{P}_{sc} + K_{sc}(P_{sc} - P_{sc_def}) \quad \text{----- (15)}$$

【0066】

ここで、反力 (F_{sc}) は、弾性系物体 31 が慣性系物体 30 に対して与える反力となり、該反力 (F_{sc}) が掛かったときの慣性系物体 30 の運動方程式は以下の式 (16) で表される。

【0067】

【数 16】

$$\begin{aligned}
 J_m \cdot \dot{\omega} &= T_m - R_{sc} \cdot F_{sc} \\
 &= K_m \cdot I_m - R_{sc} \cdot F_{sc} \\
 &= K_m \cdot V_m / R_m - R_{sc} \cdot F_{sc} \quad \text{----- (16)}
 \end{aligned}$$

【0068】

この式(16)を変形すると以下の式(17)の形となり、電気モータ10の逆起電力を考慮すると、電気モータ10への印加電圧(V_{in})と電機子電圧(V_m)との関係は以下の式(18)で表される。

【0069】

【数 17】

$$V_m = \frac{J_m \cdot R_m}{K_m} \dot{\omega} + \frac{R_{sc} \cdot R_m}{K_m} F_{sc} \quad \text{----- (17)}$$

【0070】

【数 18】

$$\begin{aligned}
 V_{in} &= K_m' \cdot \omega + V_m \\
 &= K_m' \cdot \omega + \frac{J_m \cdot R_m}{K_m} \dot{\omega} + \frac{R_{sc} \cdot R_m}{K_m} F_{sc} \quad \text{----- (18)}
 \end{aligned}$$

【0071】

また、式(18)に上記式(10)及び式(11)を代入すると以下の式(19)の形となり、式(19)を整理して以下の式(20)を得ることができる。

【0072】

【数 19】

$$V_{in} = K_m' \cdot \dot{P}_{sc} / R_{sc} + \frac{J_m \cdot R_m}{K_m} \ddot{P}_{sc} / R_{sc} + \frac{R_{sc} \cdot R_m}{K_m} F_{sc} \quad \text{----- (19)}$$

【0073】

【数 20】

$$\ddot{P}_{sc} = \frac{-K_m \cdot K_m'}{J_m \cdot R_m} \dot{P}_{sc} + \frac{K_m \cdot R_{sc}}{J_m \cdot R_m} V_{in} - \frac{R_{sc}^2 \cdot R_m}{J_m \cdot R_m} F_{sc} \quad \text{----- (20)}$$

【0074】

さらに、電気モータ 10 の電機子電流 (I_m) については、上記式 (16) に上記式 (11) を代入して、以下の式 (21) を得ることができる。

【0075】

【数 21】

$$I_m = \frac{J_m}{K_m \cdot R_{sc}} \ddot{P}_{sc} + \frac{R_{sc}}{K_m} F_{sc} \quad \text{----- (21)}$$

【0076】

以上により、弾性系物体 31 からの反力を考慮したモデルは、上記式 (20) と式 (21) により表すことができる。

【0077】

次に、上記式 (20) 及び式 (21) により表される連続時間系のモデル式に基づいて、離散時間系のモデル式を導出する。

【0078】

先ず、連続時間系のモデルの状態変数 (x_1 , x_2) を以下の式 (22) のように設定すると、上記式 (20) より、連続時間系のモデルを以下の式 (23) により表すことができる。

【0079】

【数 22】

$$\begin{cases} x_1 = P_{sc} \\ x_2 = \frac{dx_1}{dt} = \dot{P}_{sc}, \quad \frac{dx_2}{dt} = \ddot{P}_{sc} \end{cases} \quad \text{----- (22)}$$

【0080】

【数 23】

$$\begin{cases} \frac{dx_1}{dt} = x_2 \\ \frac{dx_2}{dt} = \frac{-K_m \cdot K_m'}{J_m \cdot R_m} x_2 + \frac{K_m \cdot R_{sc}}{J_m \cdot R_m} V_{in} - \frac{R_{sc}^2}{J_m} F_{sc} \end{cases} \quad \text{----- (23)}$$

【0081】

ここで、制御装置 1 のサンプリング周期を T とすると、上記式 (23) は、オ

イラー近似により以下の式 (24) の形で表され、式 (24) を変形して以下の式 (25) 及び式 (26) を得ることができる。

【0082】

【数24】

$$\begin{cases} \frac{x_1(t) - x_1(t-T)}{T} = x_2(t) \\ \frac{x_2(t) - x_1(t-T)}{T} = \frac{-K_m \cdot K_m'}{J_m \cdot R_m} x_2(t-T) + \frac{K_m \cdot R_{sc}}{J_m \cdot R_m} V_{in}(t-T) - \frac{R_{sc}^2}{J_m} F_{sc} \end{cases} \dots\dots\dots (24)$$

【0083】

但し、 t : サンプルング時点、 T : サンプルング周期。

【0084】

【数25】

$$x_1(t) = x_1(t-T) + T \cdot x_2(t) \dots\dots\dots (25)$$

【0085】

【数26】

$$x_2(t) = \left(1 - \frac{-K_m \cdot K_m'}{J_m \cdot R_m} T \right) x_2(t-T) + \frac{K_m \cdot R_{sc}}{J_m \cdot R_m} T \cdot V_{in}(t-T) - \frac{R_{sc}^2}{J_m} T \cdot F_{sc} \dots\dots\dots (26)$$

【0086】

さらに、オイラー近似により、上記式 (26) における $x_2(t-T)$ は以下の式 (27) で表すことができる。

【0087】

【数27】

$$x_2(t-2T) = \frac{x_1(t-T) - x_1(t-2T)}{T} \dots\dots\dots (27)$$

【0088】

そして、上記式 (25) に上記式 (26) 及び式 (27) を代入して整理すると、以下の式 (28) を得ることができる。

【0089】

【数28】

$$x_1(t) = \left[2 - \frac{K_m \cdot K_m'}{J_m \cdot R_m} T \right] x_1(t-T) - \left[1 - \frac{K_m \cdot K_m'}{J_m \cdot R_m} T \right] x_1(t-2T) \\ + \frac{K_m \cdot R_{sc}}{J_m \cdot R_m} T^2 \cdot V_{in}(t-T) - \frac{R_{sc}^2}{J_m} T^2 \cdot F_{sc} \quad \cdots \cdots (28)$$

【0090】

式(28)における $t = kT$ として整理すると、以下の式(29)の形となり、式(30)を得ることができる。

【0091】

【数29】

$$x_1(k) = \left[2 - \frac{K_m \cdot K_m'}{J_m \cdot R_m} T \right] x_1(k-1) - \left[1 - \frac{K_m \cdot K_m'}{J_m \cdot R_m} T \right] x_1(k-2) \\ + \frac{K_m \cdot R_{sc}}{J_m \cdot R_m} T^2 \cdot V_{in}(k-1) - \frac{R_{sc}^2}{J_m} T^2 \cdot F_{sc} \quad \cdots \cdots (29)$$

【0092】

【数30】

$$x_1(k+1) = \left[2 - \frac{K_m \cdot K_m'}{J_m \cdot R_m} T \right] x_1(k) - \left[1 - \frac{K_m \cdot K_m'}{J_m \cdot R_m} T \right] x_1(k-1) \\ + \frac{K_m \cdot R_{sc}}{J_m \cdot R_m} T^2 \cdot V_{in}(k) - \frac{R_{sc}^2}{J_m} T^2 \cdot F_{sc} \quad \cdots \cdots (30)$$

【0093】

そして、上記式(30)における係数を以下の式(31)に示したように置き換えると、式(30)は以下の式(32)の形で表すことができる。

【0094】

【数 3 1】

$$\left\{ \begin{array}{l} x_1 = P_{sc} \\ a_1 = 2 - \frac{K_m \cdot K_m'}{J_m \cdot R_m} T, \quad a_2 = -1 + \frac{K_m \cdot K_m'}{J_m \cdot R_m} T \\ b_1 = \frac{K_m \cdot R_{sc}}{J_m \cdot R_m} T^2 \\ d = \frac{R_{sc}^2}{J_m} T^2 \cdot F_{sc} \end{array} \right. \quad \dots\dots\dots (31)$$

【0095】

【数 3 2】

$$P_{sc}(k+1) = a_1 \cdot P_{sc}(k) + a_2 \cdot P_{sc}(k-1) + b_1 \cdot V_{in}(k) + d \quad \dots\dots\dots (32)$$

【0096】

そこで、制御装置 1 は、上記式 (32) により表される離散時間系のモデルにおける外乱項 d を 0 とした以下の式 (33) のモデル式に基づいて、図 3 に示した構成により設計される。以下、図 3 に示した制御装置 1 の構成について説明する。

【0097】

【数 3 3】

$$P_{sc}(k+1) = a_1 \cdot P_{sc}(k) + a_2 \cdot P_{sc}(k-1) + b_1 \cdot V_{in}(k) \quad \dots\dots\dots (33)$$

【0098】

先ず、上記式 (33) で表されるモデルに対して、①慣性系物体 30 の実位置 (P_{sc}) を目標位置 (P_{sc_cmd}) に迅速に追従させ、②慣性系物体 30 と弾性系物体 31 の接触時のコンプライアンス性 (ゴムのような弾性) を実現する、スライディングモードコントローラ 40 の設計手順について説明する。

【0099】

スライディングモードコントローラ 40 は、応答指定型制御の一例であるスライディングモード制御を用いて、慣性系物体 30 の挙動を制御する。そして、スライディングモードコントローラ 40 には、上記式 (33) に基づいて実位置把

握部 21 により算出される慣性系物体 30 の実位置 (P_{sc}) と、目標位置設定部 22 により設定される慣性系物体 30 の目標位置 (P_{sc_cmd}) と、後述するコンプライアンスパラメータ ($VPOLE$) とが入力される。

【0100】

そして、慣性系物体 30 の実位置 (P_{sc}) と目標位置 (P_{sc_cmd}) との偏差 (E_{sc}) を以下の式 (34) に示したように定義すると、偏差 (E_{sc}) の収束挙動や外乱が偏差 (E_{sc}) に与える影響度合を指定する切換関数 (σ , 本発明の線形関数に相当する) は、式 (34) の状態変数が $P_{sc}(k)$ と $P_{sc}(k-1)$ の 2 つであるため、以下の式 (35) のように定義される。

【0101】

【数 34】

$$E_{sc}(k) = P_{sc}(k) - P_{sc_cmd}(k) \quad \text{----- (34)}$$

【0102】

【数 35】

$$\sigma(k) = P_{sc}(k) + VPOLE \cdot E_{sc}(k-1) \quad \text{----- (35)}$$

【0103】

但し、 $VPOLE$: コンプライアンスパラメータ (切換関数設定パラメータ)

。

【0104】

スライディングモードコントローラ 40 は、この切換関数 (σ) が、 $\sigma(k) = 0$ となるように制御入力を決定する。また、 $\sigma(k) = 0$ は、上記式 (35) から、以下の式 (36) の形に変形することができる。

【0105】

【数 36】

$$E_{sc}(k) = -VPOLE \cdot E_{sc}(k-1) \quad \text{----- (36)}$$

【0106】

ここで、式(36)は入力のない1次遅れ系を意味しているため、スライディングモードコントローラ40は、制御系の応答を上記式(36)の1次遅れ系に収束させる制御を実行する。

【0107】

したがって、図4(a)に示したように、縦軸を $E_{sc}(k)$ とし横軸を $E_{sc}(k-1)$ とした位相平面を設定すると、上記式(36)は、該位相平面上の線形関数を意味することがわかる。また、上記式(36)は入力のない1次遅れ系であるから、コンプライアンスパラメータ(VPOLE, 本発明の演算係数に相当する)を以下の式(37)の範囲内に設定して、該1次遅れ系を安定化させれば、時間の経過($k \rightarrow \infty$)により偏差(E_{sc})が必ず0に収束する系となる。

【0108】

【数37】

$$-1 < VPOLE < 1 \quad \text{----- (37)}$$

【0109】

このことから、図4(a)に示した位相平面上において、偏差の状態量($E_{sc}(k)$, $E_{sc}(k-1)$)が切換関数($\sigma(k)=0$)上に載ると、該状態量は入力のない1次遅れ系に拘束されるため、時間の経過と共に位相平面の原点 $\{(E_{sc}(k), E_{sc}(k-1)) = (0, 0)\}$ に自動的に収束することになる。

【0110】

そこで、スライディングモードコントローラ40は、このような切換関数上での偏差の状態量($E_{sc}(k)$, $E_{sc}(k-1)$)の挙動を利用して、図4(a)に示したように、上記式(35)で $\sigma=0$ となるように制御入力(V_{in})を決定することによって、該状態量を切換関数($\sigma(k)=0$)上に拘束し、外乱やモデル化誤差の影響を受けることなく、該状態量を位相平面の原点に収束させる。

【0111】

なお、偏差の状態量が切換関数に漸近するまでの挙動(図中 P_1 から P_2 までの過程)を到達モードといい、切換関数上を該状態量が自動的に原点方向に収束する挙動(図中 P_2 から P_0 までの過程)をスライディングモードという。

【0112】

また、上記式(36)のコンプライアンスパラメータ(VPOLE)を正($0 < \text{VPOLE} < 1$)に設定すると、式(36)で表される1次遅れ系は振動安定形となるため、偏差(E_{sc})を収束させる制御においては好ましくない。そこで、コンプライアンスパラメータ(VPOLE)を-1から0の範囲($-1 < \text{VPOLE} < 0$)で決定することにより、偏差(E_{sc})の収束応答を図4(b)に示したように設定する。図4(b)において、a, b, cは、コンプライアンスパラメータ(VPOLE)をそれぞれ-1, -0.8, -0.5に設定した場合の偏差(E_{sc})の推移を示しており、 $\text{VPOLE} = -1$ に設定すると、偏差(E_{sc})は0に収束せずに一定値となる。

【0113】

続いて、上記式(36)の動特性、すなわち、スライディングモードコントローラ40の応答指定特性について説明する。図5は、コンプライアンスパラメータ(VPOLE)を-0.5, -0.8, -0.99, -1.0に設定して、 $\sigma = 0$ かつ $E_{sc} = 0$ である状態でステップ外乱Dを与えた場合の制御系の応答を示したグラフであり、縦軸を上から偏差(E_{sc})、切換関数(σ)、外乱(D)とし、横軸を時間(k)としたものである。

【0114】

図5から明らかなように、コンプライアンスパラメータ(VPOLE)の絶対値を小さくするほど、外乱(D)が偏差(E_{sc})に与える影響が小さくなり、逆に、コンプライアンスパラメータ(VPOLE)の絶対値を大きくして1に近づけるほど、スライディングモードコントローラ40が許容する偏差(E_{sc})が大きくなるという特性がある。そして、このとき、コンプライアンスパラメータ(VPOLE)の値に拘わらず切換関数(σ)の挙動が同一となっていることから、外乱(D)に対する許容量(外乱に対する抑制能力)をコンプライアンスパラメータ(VPOLE)によって指定できることがわかる。

【0115】

そして、図2に示した慣性系物体30と弾性系物体31の接触時には、①慣性系物体30が弾性系物体31により跳ね返される、②慣性系物体30が過大な衝

突力により弾性系物体 31 に押し込まれる、という状態となることを回避しつつ慣性系物体 30 を弾性系物体 31 に押し付ける必要がある。

【0116】

そこで、上述した特性に着目し、慣性系物体 30 と弾性系物体 31 の接触時には、コンプライアンスパラメータ (VPOLE) を -1 の近傍に設定して外乱に対する偏差 (E_{sc}) の許容量を大きくする (外乱に対する抑制能力を低くすることによって、慣性系物体 30 と弾性系物体 31 が接触する際に電気モータ 10 の作動によるコンプライアンス性を生じさせることが有効である。

【0117】

これにより、慣性系物体 30 と弾性系物体 31 との接触時に過大な衝撃が生じることを抑制することができ、また、過大な力を弾性系モデル 31 に与えることなく、慣性系モデル 30 を弾性系モデル 31 に押し付けることができる、という効果が得られる。

【0118】

この効果を図 1 に示した実際の同期機構 2 に適用して考察すると、カップリングスリーブ 6 がシンクロナイザリング 8 に接触する際に生じる衝撃を和らげることができる。また、過大な力をシンクロナイザリング 8 に与えることなくカップリングスリーブ 6 をシンクロナイザリング 8 に押し付けて、カップリングスリーブ 6 と被同期ギヤ 7 の回転数の同期させて係合させることができる。

【0119】

次に、スライディングモードコントローラ 40 の制御入力 (V_{in}) は、以下の式 (38) に示したように、3 つの制御入力の総和により設定される。

【0120】

【数 38】

$$V_{in}(k) = U_{sl}(k) = U_{eq}(k) + U_{rch}(k) + U_{adp}(k) \quad \text{----- (38)}$$

【0121】

但し、 $V_{in}(k)$: k 番目のサンプリング周期における電気モータ 10 への印加電圧、 $U_{eq}(k)$: k 番目のサンプリング周期における等価制御入力、 $U_{rch}(k)$:

k 番目の制御サイクルにおける到達則入力、 $U_{adp}(k)$: k 番目のサンプリング周期における適応則入力。

【0122】

なお、等価制御入力とは偏差の状態量 ($E_{sc}(k)$, $E_{sc}(k-1)$) を切換関数 ($\sigma = 0$) 上に拘束するための入力であり、到達則入力とは該状態量を該切換関数に載せるための入力であり、適応則入力とはモデル化誤差や外乱を吸収して該状態量を該切換関数に載せるための入力である。

【0123】

以下に、等価制御入力 ($U_{eq}(k)$)、到達則入力 ($U_{rch}(k)$)、及び適応則入力 ($U_{adp}(k)$) の設定方法について説明する。

【0124】

まず、等価制御入力 (U_{eq}) は、厳密には位相平面上の任意の場所において、偏差の状態量をその場所にホールドする機能を持つ。そのため、等価制御入力 (U_{eq}) は、以下の式 (39) を満たす印加電圧 (V_{in}) として算出される。

【0125】

【数39】

$$\sigma(k+1) = \sigma(k) \quad \text{----- (39)}$$

【0126】

式 (39) に上記式 (35) 及び式 (34) を代入すると、以下の式 (40) が得られる。

【0127】

【数40】

$$\begin{aligned} P_{sc}(k+1) - P_{sc_cmd}(k+1) + V_{POLE} \{P_{sc}(k) - P_{sc_cmd}(k)\} \\ = P_{sc}(k) - P_{sc_cmd}(k) + V_{POLE} \{P_{sc}(k-1) - P_{sc_cmd}(k-1)\} \quad \text{----- (40)} \end{aligned}$$

【0128】

そして、式 (40) に上記式 (33) を代入して整理することにより、等価制御入力 (U_{eq}) についての以下の式 (41) を得ることができる。

【0129】

【数 4 1】

$$U_{eq}(k) = V_{in}(k) = \frac{1}{b_1} \{ (1 - VPOLE - a_1) Psc(k) + (VPOLE - a_2) Psc(k-1) \} \\ + Psc_cmd(k+1) + (VPOLE - 1) Psc_cmd(k) - VPOLE \cdot Psc_cmd(k-1) \quad \dots (41)$$

【0 1 3 0】

次に、到達則入力 (U_{rch}) は、以下の式 (4 2) により算出される。

【0 1 3 1】

【数 4 2】

$$U_{rch}(k) = \frac{-F}{b_1} (|\sigma(k)| + \Delta) \text{sign}(\sigma(k)) \quad \dots (42)$$

【0 1 3 2】

但し、 F ：到達則ゲイン、 Δ ：切換振幅（機械的なバックラッシュやガタ等の非線形特性の吸収パラメータ）。

【0 1 3 3】

また、切換振幅 (Δ) をゼロ ($\Delta = 0$) とすれば、上記式 (4 2) は以下の式 (4 3) の形で表される。

【0 1 3 4】

【数 4 3】

$$U_{rch}(k) = \frac{-F}{b_1} \sigma(k) \quad \dots (43)$$

【0 1 3 5】

また、適応則入力 (U_{adp}) は、以下の式 (4 4) により算出される。

【0 1 3 6】

【数 4 4】

$$U_{adp}(k) = \frac{-G}{b_1} \cdot \sum_{i=0}^k \sigma(i) \quad \dots (44)$$

【0 1 3 7】

但し、 G ：適応則ゲイン。

【0138】

ここで、上記式(41)の等価制御入力($U_{eq}(k)$)、上記式(43)の到達則入力($U_{rch}(k)$)、及び上記式(44)の適応則入力($U_{adp}(k)$)を上記式(38)に代入して得られる制御入力($U_{sl}(k)$)を電気モータ10への印加電圧(V_{in})として上記式(33)に代入すると、以下の式(45)が得られる。

【0139】

【数45】

$$\begin{aligned}
 Psc(k+1) &= a1 Psc(k) + a2 Psc(k-1) + b1 V_{in}(k) \\
 &= a1 Psc(k) + a2 Psc(k-1) + b1 (U_{eq}(k) + U_{rch}(k) + U_{adp}(k)) \\
 &= a1 Psc(k) + a2 Psc(k-1) \\
 &\quad + (1 - VPOLE - a1) Psc(k) + (VPOLE - a2) Psc(k-1) \\
 &\quad + Psc_cmd(k+1) + (VPOLE - 1) Psc_cmd(k) - VPOLE \cdot Psc_cmd(k-1) \\
 &\quad - F \sigma(k) - G \sum_{i=0}^k \sigma(i) \quad \text{----- (45)}
 \end{aligned}$$

【0140】

そして、式(45)に上記式(34)及び式(35)を適用して σ について整理すると、以下の式(46)を得ることができる。

【0141】

【数46】

$$\sigma(k+1) = (1-F) \sigma(k) - G \sum_{i=0}^k \sigma(i) \quad \text{----- (46)}$$

【0142】

ここで、到達則入力($U_{rch}(k)$)と適応則入力($U_{adp}(k)$)の役割は、偏差状態量($E_{sc}(k)$, $E_{sc}(k-1)$)を切換関数($\sigma=0$)上を移動させること、すなわち、上記式(46)の安定化($\sigma \rightarrow 0$)であるので、上記式(46)が安定になるように到達則ゲイン(F)と適応則ゲイン(G)を決定する必要がある。

【0143】

そこで、上記式(46)をZ変換すると、以下の式(47)が得られ、式(47)を変形して以下の式(48)が得られる。

【0144】

【数 4 7】

$$Z \cdot \Sigma = (1-F) \Sigma - G \frac{T}{Z-1} \Sigma \quad \text{----- (47)}$$

【0 1 4 5】

【数 4 8】

$$Z^2 \cdot \Sigma + Z(F-2) \Sigma + (GT+1-F) \Sigma = 0 \quad \text{----- (48)}$$

【0 1 4 6】

この場合、上記式（48）が安定となる条件は、左辺の第2項と第3項の係数（ $F-2$ ， $GT+1-F$ ）が、図6の三角領域内に入る組合わせとなるので、これらの係数が該三角領域内に入る組合わせとなるように F ， G の値を決定すればよい。

【0 1 4 7】

そして、スライディングモードコントローラ40は、このようにして決定した F ， G の値により上記式（43），式（44）から到達則入力（ $U_{rch}(k)$ ）と適応則入力（ $U_{adp}(k)$ ）をそれぞれ決定し、また、上記式（41）から等価制御入力（ $U_{eq}(k)$ ）を決定して、上記式（38）により電気モータ10への印加電圧（ V_{in} ）を決定する。

【0 1 4 8】

次に、図1を参照して、実際の同期機構2においては、カップリングスリーブ6と被同期ギヤ7の回転数を同期させるため、一定の力でカップリングスリーブ6をシンクロナイズザリング8に押し付ける必要がある。そこで、図2に示したモデルにおいて、慣性系物体30と弾性系物体31とが接触した後、一定の押付け力を慣性系物体30から弾性系物体31に加える制御を行うための構成が必要となる。

【0 1 4 9】

ここで、慣性系物体30と弾性系物体31とが接触した状態での電気モータ10の電機子電流（ I_m ）は上記式（21）により示されるが、回転同期を図っている間は慣性系物体30の加速度はゼロ（ P_{sc} の2階微分がゼロ）であると考え

られるので、上気式 (2 1) は以下の式 (4 9) の形となる。

【0 1 5 0】

【数 4 9】

$$I_m = \frac{R_{sc}}{K_m} F_{sc} \quad \text{----- (49)}$$

【0 1 5 1】

そして、一定の押し付け力は、慣性系物体 3 0 が弾性系物体 3 1 から受ける力 (F_{sc}) の反力であるから、押し付け力を一定に保つためには、以下の式 (5 0) の関係が成り立てばよい。

【0 1 5 2】

【数 5 0】

$$I_m = I_{m_cmd} \quad \text{----- (50)}$$

【0 1 5 3】

但し、 I_{m_cmd} ：目標電流値。

【0 1 5 4】

また、上記式 (5 0) を離散時間化して、実際の電機子電流 (I_m) と目標電流値 (I_{m_cmd}) との偏差 (E_{im}) を算出する以下の式 (5 1) を得ることができる。

【0 1 5 5】

【数 5 1】

$$E_{im}(k) = I_m(k) - I_{m_cmd} = 0 \quad \text{----- (51)}$$

【0 1 5 6】

ここで、上記式 (2 0) と式 (2 1) から分かるように、同期機構 2 は、電気モータ 1 0 に印加する電圧 (V_{in}) を入力とし、慣性系物体 3 0 の位置 (P_{sc}) と電気モータ 1 0 の電機子電流 (I_m) を出力とする 1 入力 2 出力系のモデルとして表される。

【0 1 5 7】

しかし、慣性系物体 30 と弾性系物体 31 が接触するまでは、慣性系物体 30 の位置 (P_{sc}) の制御のみを行えばよい。そのため、スライディングモードコントローラ 40 は、同期機構 2 を、電気モータ 10 への印加電圧 (V_{in}) を入力とし慣性系物体 30 の位置 (P_{sc}) を出力とする 1 入力 1 出力系のモデルで表して制御を行えばよい。

【0158】

そのため、電気モータ 10 の電機子電流 (I_m) のフィードバック制御を行なうためには、スライディングモードコントローラ 40 を、1 入力 1 出力系のモデルを対象としたものから 1 入力 2 出力系のモデルを対象としたものに切り換える必要がある。しかし、このようにスライディングモードコントローラ 40 を切り換えると、入力 (V_{in}) の不連続性が生じてスライディングモードコントローラ 40 を切り換えた時の制御状態を安定化させることが難しい。

【0159】

そこで、電圧決定部 24 は、スライディングモードコントローラ 40 の切り換えを行わず、以下に説明するように、スライディングモードコントローラ 40 のコンプライアンス性を設定するコンプライアンスパラメータ (V_{POLE}) を、電気モータ 10 の電機子電流 (I_m) のフィードバックにより調整することによって、慣性系物体 30 から弾性系物体 31 への押し付け力を安定化させる。

【0160】

まず、電機子電流 (I_m) のフィードバック制御は、①電機子電流 (I_m) の目標電流 (I_{m_cmd}) に対する速応性、②押し付け力に比例する電機子電流 (I_m) の安定性、を考慮して以下の式 (52) から式 (57) による簡易型のスライディングモード制御を用いて行う。

【0161】

【数 52】

$$E_{I_m}(k) = I_{m_cmd} - I_m(k) \quad \text{----- (52)}$$

【0162】

【数 5 3】

$$\sigma_Im(k) = E_Im(k) + POIE_Im \cdot E_Im(k-1) \quad \text{----- (53)}$$

【0 1 6 3】

【数 5 4】

$$Urch_Im(k) = F_Im \cdot \sigma_Im(k) \quad \text{----- (54)}$$

【0 1 6 4】

【数 5 5】

$$Uadp_Im(k) = G_Im \cdot \sum_{i=0}^k \sigma_Im(i) \quad \text{----- (55)}$$

【0 1 6 5】

【数 5 6】

$$VPOLE_Im(k) = VPOLE_bs + Urch_Im(k) + Uadp_Im(k) \quad \text{----- (56)}$$

【0 1 6 6】

【数 5 7】

$$VPOLE(k) = \text{Limit}(VPOLE_Im(k)) \quad \text{----- (57)}$$

【0 1 6 7】

但し、Limit：-1～0の制限処理、F_Im：到達則ゲイン、G_Im：適応則ゲイン、POLE_Im：切換関数設定パラメータ、VPOLE_bs：VPOLEの基準値、Urch_Im：到達則入力、Uadp_Im：適応則入力。

【0 1 6 8】

電流フィードバック系の制御ブロック図を示すと図7のようになる。図7の制御ブロック図では、1入力2出力系のモデルを制御対象とするスライディングモードコントローラを用いる代わりに、1入力1出力のモデルを制御対象とするスライディングモードコントローラ40の外側に電機子電流（Im）を制御する電流フィードバック部50を備えた2重フィードバック系となっている。

【0169】

なお、電流フィードバック部50は、図3に示した電圧算出部41に含まれる。そして、減算器51により上記式(52)によって電流偏差(E_{Im})が算出され、切換関数算出部52により上記式(53)によって切換関数(σ_{Im})の値が算出され、比例演算器53により上記式(54)によって到達則入力($U_{rch_{Im}}$)が算出され、積分器55及び積分乗算器56により上記式(55)によって適応則入力($U_{adp_{Im}}$)が算出される。

【0170】

また、加算器57及び加算器58により上記式(56)によって電流フィードバックを反映させたコンプライアンスパラメータ($VPOLE_{Im}$)が操作量として算出され、リミッタ59により上記式(57)によって制限処理がなされてスライディングモードコントローラ40に対するコンプライアンスパラメータ($VPOLE$)が決定される。

【0171】

次に、図3に示したコンプライアンスパラメータ算出部41は、同期機構2の作動を制御するスライディングモードコントローラ40のコンプライアンス性を設定するコンプライアンスパラメータ($VPOLE$)を、以下の3つの工程に分けて設定する。

【0172】

工程1(本発明の接触工程に相当する)：目標値追従制御…慣性系物体30の位置(P_{sc})制御と慣性系物体30と弾性系物体31の接触時のコンプライアンス性の制御。コンプライアンスパラメータ($VPOLE$)を慣性系物体30の位置(P_{sc})に応じて決定する。

【0173】

工程2：回転同期制御…弾性系物体31への押し付け力の制御。コンプライアンスパラメータ($VPOLE$)を、上述した電気モータ10の電機子電流のフィードバックにより決定する。

【0174】

工程3：静止制御…回転同期後(同期機構2におけるカップリングスリーブ6

と被同期ギヤ 7 の係合が完了した後) の慣性系物体 30 の前進移動を停止する制御。コンプライアンスパラメータ (V P O L E) を一定に保つ。

【0175】

そして、コンプライアンスパラメータ算出部 41 は、同期機構 2 の機械的なバックラッシュや経年変化等により、工程 1 から工程 2 に切り換える位置や、工程 2 から工程 3 に切り換えるタイミングのばらつきや変化が生じて、安定して工程の切り換えを行う必要がある。以下に工程の切り換えタイミングを決定する方法について説明する。

【0176】

図 8 の上段のグラフは、各工程の切り換わり時における慣性系物体 30 の実位置 (P_{sc} , 図中 d) と目標位置 (P_{sc_cmd} , 図中 e) との偏差 ($E_{sc} = P_{sc} - P_{sc_cmd}$) の変化を示したものであり、縦軸が慣性系物体 30 の実位置 (P_{sc}) 及び目標位置 (P_{sc_cmd}) に設定され、横軸が時間 (t) に設定されている。グラフから明らかなように、各工程の切り換え時には、偏差 (E_{sc}) が以下のように変化する。

【0177】

・工程 1 から工程 2 への切り換え時：弾性系物体 31 との接触により慣性系物体 30 の移動が抑制されて、目標位置 (P_{sc_cmd}) に対して実位置 (P_{sc}) が遅れる状態となり、偏差 (E_{sc}) が負方向に増大する。

【0178】

・工程 2 から工程 3 への切り換え時：弾性系物体 31 と慣性系物体 30 の回転同期が終了して、慣性系物体 30 の位置 (P_{sc}) が目標位置 (P_{sc_cmd}) に達すると、偏差 (E_{sc}) が正方向に減少する。

【0179】

そこで、このような偏差 (E_{sc}) の変化を検出することによって各工程の切り換えを行い、図 8 の下段に示したように、コンプライアンスパラメータ (V P O L E, 図中 f) の値を各工程に応じて設定すればよい。

【0180】

しかし、図 1 に示した実際の同期機構 2 は、機械的なバックラッシュやガタ、

フリクションが大きい制御対象である。そのため、制御装置 1 のサンプリング周期を短く設定した方が制御性が高くなるが、サンプリング周期を短く設定して偏差 (E_{sc}) を算出すると、SN 比が低下して偏差 (E_{sc}) の変化を検出し難くなる。そこで、電圧決定部 24 に備えられたウェーブレット変換フィルタ 43 (図 3 参照) は、以下に説明するように、偏差 (E_{sc}) にウェーブレット変換を施して偏差 (E_{sc}) の低周波成分のみを抽出することにより、偏差 (E_{sc}) の変化を検出し易くする。

【0181】

ウェーブレット変換フィルタ 43 は、図 9 (a) に示した構成を有し、以下の式 (58) によるハーフバンドローパスフィルタ処理とデシメーション処理を 2 回繰り返すことによってフィルタリングを行う。

【0182】

【数 58】

$$G_l(\eta) = 0.7071 \times u(\eta) + 0.7071 \times u(\eta-1) \quad \text{----- (58)}$$

【0183】

但し、 u : 入力データ、 η : サンプリング周期の時系列番号。

【0184】

図 9 (a) に示した 1 段目のハーフバンドローパスフィルタ 70 は、今回のサンプリング周期入力値 ($E_{sc}(k)$) と前回のサンプリング周期の入力値 ($E_{sc}(k-1)$) に対して上記式 (57) の処理を行い、2 段目のハーフバンドローパスフィルタ 71 は、1 段目のハーフバンドローパスフィルタ 70 の出力にデシメーション処理 72 を施した $E_{sc_wv1}(m_1)$ の今回値と前回値 ($E_{sc_wv1}(m_1)$ と $E_{sc_wv1}(m_1-1)$) に対して、上記式 (58) の処理を行う。

【0185】

図 9 (b) に示したように、ハーフバンドローパスフィルタ 70, 71 は、サンプリング周波数の半分 (ナイキスト周波数) 以上の周波数成分を阻止し、低周波成分のゲインが 1 より大きいので、低周波成分に対するゲインを増幅する効果が得られる。

【0186】

また、図9（a）におけるデシメーション処理72，73（2↓）は間引き処理であり、図10（a）に示したように、入力データ（u）を1つおきにサンプリングする間引き処理を行う。

【0187】

ウェーブレット変換フィルタ43は、ハーフバンドローパスフィルタ70，71による処理とデシメーション処理72，73を繰り返し施すことによって、図10（b）のグラフに示したようにゲインを増幅しつつ低周波成分（ E_{sc_wv} ）を抽出する。なお、図10（b）に示したグラフの縦軸はゲイン、横軸は周波数に設定されている。

【0188】

そして、これにより、入力信号（ E_{sc} ）の高周波成分が除去されると共に、入力信号（ E_{sc} ）に対するゲインが増幅されるため、入力信号（ E_{sc} ）の低周波成分の変化をSN比を向上させて抽出することができる。

【0189】

そして、コンプライアンスパラメータ算出部41は、偏差（ E_{sc} ）のウェーブレット変換値（ E_{sc_wv} ）の変化量である ΔE_{sc_wv} （ $= E_{sc_wv(m)} - E_{sc_wv(m-1)}$ ）を用いて、以下に示すように各工程の切り換えを行う。

【0190】

・工程1から工程2への切り換え： $P_{sc} > P_{sc_def}$ 且つ $E_{sc_wv} > X_{SCCNT}$
T.

・工程2から工程3への切り換え： $P_{sc} > P_{sc_def}$ かつ $\Delta E_{sc_wv} > X_{SCDONE}$

但し、 P_{sc_vp} ：工程1におけるVPOLE可変開始位置、 X_{SCCNT} ： E_{sc_wv} の接触判定閾値、 X_{SCDONE} ：回転同期完了判定閾値。

【0191】

以上説明した手法により構成された制御装置1により、同期機構7の作動を制御する手順を図11に示したフローチャートに従って説明する。制御装置1は、自動車のメインコントローラ（図示しない）から変速機のシフトを指示する信号

を受信すると、STEP 1 から STEP 2 に進む。

【0192】

そして、制御装置 1 は、メインコントローラによって選択されたシフト位置（1 速、2 速、・・・、ニュートラル）に応じて、目標位置設定部 22 により、図 12（a）に示したようにカップリングスリーブ 6 の移動パターンを目標位置（ P_{sc_cmd} ）として設定する。また、制御装置 1 は、第 1 の工程におけるコンプライアンスパラメータ（ $VPOLE$ ）の変更位置（ P_{sc_vp} ）とシンクロナイザリング 8 の待機位置（ P_{sc_def} ）を設定する。

【0193】

そして、続く STEP 3 で、制御装置 1 は、実位置把握部 21 により上記式（33）によって算出されるカップリングスリーブ 6 の実位置（ P_{sc} ）と目標位置（ P_{sc_cmd} ）との偏差（ E_{sc} ）を算出する。なお、図中 k は k 番目のサンプリング周期を意味し、 $P_{sc}(k)$ 及び $P_{sc_cmd}(k)$ はそれぞれ k 番目のサンプリング周期におけるカップリングスリーブ 6 の実位置と目標位置を表す。

【0194】

次の STEP 4 で、制御装置 1 は、上述したウェーブレット変換フィルタ 43 による処理を行って、偏差（ E_{sc} ）のウェーブレット変換値（ E_{sc_wv} ）を算出する。なお、図中 $E_{sc_wv}(m)$ は、図 9（a）に示したように k 番目のサンプリング周期における偏差（ $E_{sc}(k)$ ）に基づいて算出されたウェーブレット変換値を表している。

【0195】

次の STEP 5～STEP 7 は、上述した各工程（工程 1，工程 2，工程 3）の切り換えタイミングを判断する処理であり、STEP 5 及び STEP 6 が工程 1 から工程 2 への切り換え条件を設定し、STEP 7 は工程 2 から工程 3 への切り換え条件を設定している。

【0196】

先ず、STEP 5 でカップリングスリーブ 6 の実位置（ $P_{sc}(k)$ ）が、シンクロナイザリング 8 の待機位置（ P_{sc_def} ）を通過するまでは STEP 20 に分岐し、図 12（b）に示したコンプライアンスパラメータ（ $VPOLE$ ）の設定テ

ーブルに従って、コンプライアンスパラメータ算出部 41 がコンプライアンスパラメータ (V P O L E) を 0 の近傍 (例えば -0.2) に設定する。なお、図 12 (b) に示した設定テーブルは、縦軸がコンプライアンスパラメータ (V P O L E) に設定され、横軸がカップリングスリーブ 6 の実位置 (P_{sc}) に設定されている。

【0197】

これにより、カップリングスリーブ 6 の移動を開始してからコンプライアンスパラメータ (V P O L E) の変更位置 (P_{sc_vp}) に到達するまでは、同期機構 2 のコンプライアンス性が低くなり、外乱の影響を抑制して安定してカップリングスリーブ 6 を移動させることができる。

【0198】

また、カップリングスリーブ 6 がコンプライアンスパラメータ (V P O L E) の変更位置 (P_{sc_vp} , 本発明の接触体と被接触体間の距離が所定距離以下となる位置に相当する) を通過した時に、コンプライアンスパラメータ算出部 41 は、コンプライアンスパラメータ (V P O L E) を -1 の近傍 (例えば -0.99) まで低下させる。このように、実際にカップリングスリーブ 6 とシンクロナイザリング 8 が接触する直前に予めコンプライアンスパラメータ (V P O L E) の値を低下させて同期機構 2 のコンプライアンス性を高めることによって、カップリングスリーブ 6 がシンクロナイザリング 8 に接触したときに生じる衝撃を和らげることができる。

【0199】

そして、次の S T E P 6 で、上述した工程 1 から工程 2 への切り換え条件である $E_{sc_wv(m)} > X_SCCNT$ が成立したとき、すなわち、カップリングスリーブ 6 とシンクロナイザリング 8 との接触が検知されたときに S T E P 7 に進む。S T E P 7 では、上述した工程 2 から工程 3 への切り換え条件である $\Delta E_{sc_wv(m)} > X_SCDONE$ が成立したとき、すなわち、カップリングスリーブ 6 とシンクロナイザリング 8 との回転同期がなされて、カップリングスリーブ 6 がシンクロナイザリング 8 を通過して被同期ギヤ 7 と係合したときに、S T E P 30 に分岐する。

【0200】

一方、STEP 7で、 $\Delta E_{sc_wv}(m) > X_SCDONE$ が成立しないときにはSTEP 8に進み、コンプライアンスパラメータ算出部 41は、工程1から工程2に切り換えて上述した電流フィードバックによるコンプライアンスパラメータ (VPOL E) の算出処理を実行する。そして、電圧決定部 24は、このようにして算出したコンプライアンスパラメータ (VPOL E) を用いてスライディングモードコントローラ 40により電気モータ 10に対する印加電圧 (V_{in}) を算出し、該印加電圧 (V_{in}) を電気モータ 10に印加する。

【0201】

このように、工程2においては、電気モータ 10の電機子電流 (I_m) のフィードバック処理により電気モータ 10の電機子電流 (I_m) が目標電流 (I_{m_cmd}) に維持されて、電気モータ 10の出力トルクが一定に制御され、カップリングスリーブ 6のシンクロナイザリング 8に対する押し付け力を安定化させることができる。

【0202】

そして、これにより、カップリングスリーブ 6が過剰な力でシンクロナイザリング 8に押し付けられて、同期機構 2の破損が生じることを防止することができる。

【0203】

また、工程3においては、STEP 30において、コンプライアンスパラメータ算出部 41によりコンプライアンスパラメータ (VPOL E) が一定値 (X_VPOLE_END) に設定される。そして、電圧決定部 24は、該コンプライアンスパラメータ ($VPOL E = X_VPOLE_END$) を用いてスライディングモードコントローラ 40により電気モータ 10に対する印加電圧 (V_{in}) を算出し、該印可電圧 (V_{in}) を電気モータ 10に印可してカップリングスリーブ 6の移動を速やかに停止する。

【0204】

これにより、カップリングスリーブ 6と被同期ギヤ 7との係合が完了した後も、カップリングスリーブ 6が非同期ギヤ 7に過剰な力で押し付けられて、同期機構 2の破損等が生じることを防止している。

【0205】

なお、本実施の形態では、図1に示したように、カップリングスリーブ6を入力軸5側に設け、被同期ギヤ7を駆動軸と連結した同期機構2を対象としたが、カップリングスリーブを出力軸側に設けて、被同期ギヤを入力軸と連結した同期機構に対しても本発明の適用が可能である。

【0206】

また、本実施の形態では、電圧決定部24は、外乱等の影響を考慮した適応則入力を有する適応スライディングモードを用いたが、該適応則入力を省略した一般のスライディングモード制御を用いるようにしてもよく、また、バックステッピング制御等の他の種類の応答指定型制御を用いてもよい。また、電圧決定部24は、スライディングモード制御を用いて電流フィードバック処理を行ったが、スライディングモード制御を用いずに電流フィードバック処理を行う場合にも、本発明の効果を得ることができる。

【0207】

また、本実施の形態では、実位置把握部21は、図2に示したモデルに基づいてカップリングスリーブ6の実位置（ P_{sc} ）を把握したが、位置センサを設けて該位置センサの位置検出信号とモータ10とカップリングスリーブ6間のレバー比等から、直接的にカップリングスリーブ6の実位置（ P_{sc} ）を把握するようにしてもよい。

【0208】

また、本実施の形態では、自動車の変速機に備えられた同期機構2に対して本発明を適用した例を示したが、本発明の適用対象はこれに限られない。例えば、図13は、ワーク80に対してエンドミル81によって穴あけ加工を施す工作機械を、エンドミル81側を慣性系物体としワーク80側を弾性系物体としてモデル化し、本発明を適用した例を示している。なお、エンドミル81はチャック82により上下移動アクチュエータ83に取り付けられている。

【0209】

図13に示したように、上述した同期機構2に対する制御の場合と同様に、穴あけ加工を施す工程は以下の3つの工程に分けられる。

【0210】

・工程1：エンドミル81がワーク80に接触するまで、エンドミル81の先端を短時間でワーク80に到達させ、かつ、エンドミル81とワーク80の接触時の衝撃を抑制する。

【0211】

・工程2：エンドミル81に一定の押し付け力（ F_c ）を加えながらワーク80を切削する。

【0212】

・工程3：ワーク80の穴あけが終了してワーク80からの抗力がなくなると、エンドミル81が急激に下降するため、チャック82がワーク80に衝突しないようにエンドミル81の下降を停止する。

【0213】

そして、エンドミル81の実位置（ P_y ）を図1に示した同期機構2におけるカップリングスリーブ6の実位置（ P_{sc} ）に置換え、工程1におけるコンプライアンスパラメータ（ $VPOLE$ ）の変更位置（ P_{y_vp} 、同期機構2の制御における P_{sc_vp} に相当する）と、ワーク80の待機位置（ P_{y_def} 、同期機構2の制御における P_{sc_def} に相当する）等を設定して、上下移動アクチュエータ83の作動を制御することによって、穴あけ時間の短縮を図ると共にエンドミル81とワーク80の接触時の衝撃を和らげることができ、また、切削時にワーク80に過剰な押し付け力が加わることを防止することができる。

【0214】

なお、本実施の形態では、本発明のアクチュエータとして電気モータ10を用いた例を示したが、他の種類の電気アクチュエータや、空圧や油圧アクチュエータを用いた場合であっても、本発明の適用が可能である

【図面の簡単な説明】

【図1】 同期機構及びその制御装置の構成図。

【図2】 図1に示した同期機構のモデル化の説明図。

【図3】 図1に示した制御装置の制御ブロック図。

【図4】 図3に示したスライディングモードコントローラの挙動を示したグ

ラフ。

【図 5】コンプライアンスパラメータの変更による効果を示したグラフ。

【図 6】到達則ゲインと適応則ゲインの設定条件を示したグラフ。

【図 7】電流フィードバック処理を加えた制御装置の制御ブロック図。

【図 8】制御工程の切換タイミングを示したグラフ。

【図 9】ウェーブレット変換フィルタの構成図。

【図 10】ウェーブレット変換フィルタにおけるデシメーション処理の説明図。

【図 11】制御装置の作動フローチャート。

【図 12】目標位置とコンプライアンスパラメータの設定テーブルを示した図。

【図 13】工作機械による穴あけ工程を示した図。

【図 14】従来の同期機構の構成図。

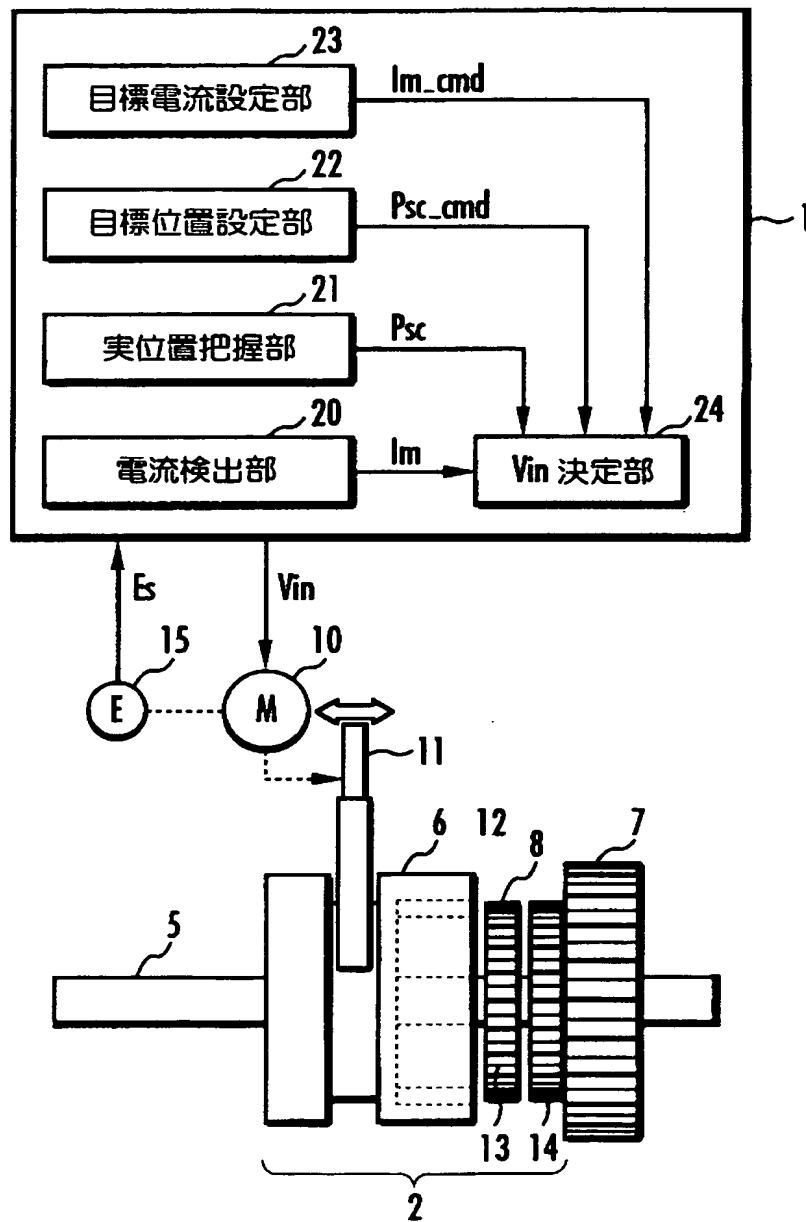
【符号の説明】

1…制御装置、2…同期機構、5…入力軸、6…カップリングスリーブ、7…被同期ギヤ、8…シンクロナイザリング、10…電気モータ、11…シフトホーク、15…回転数センサ、20…電流検出部、21…実位置把握部、22…目標位置設定部、23…目標電流設定部、24…電圧決定部、30…慣性系物体、31…弾性系物体、40…スライディングモードコントローラ、41…コンプライアンスパラメータ算出部、43…ウェーブレット変換フィルタ

【書類名】 図面

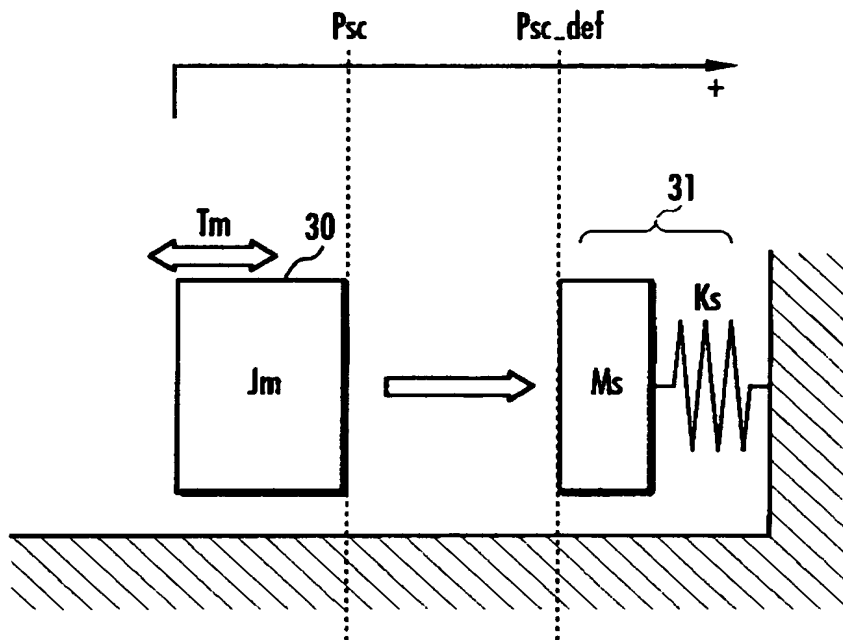
【図 1】

FIG. 1



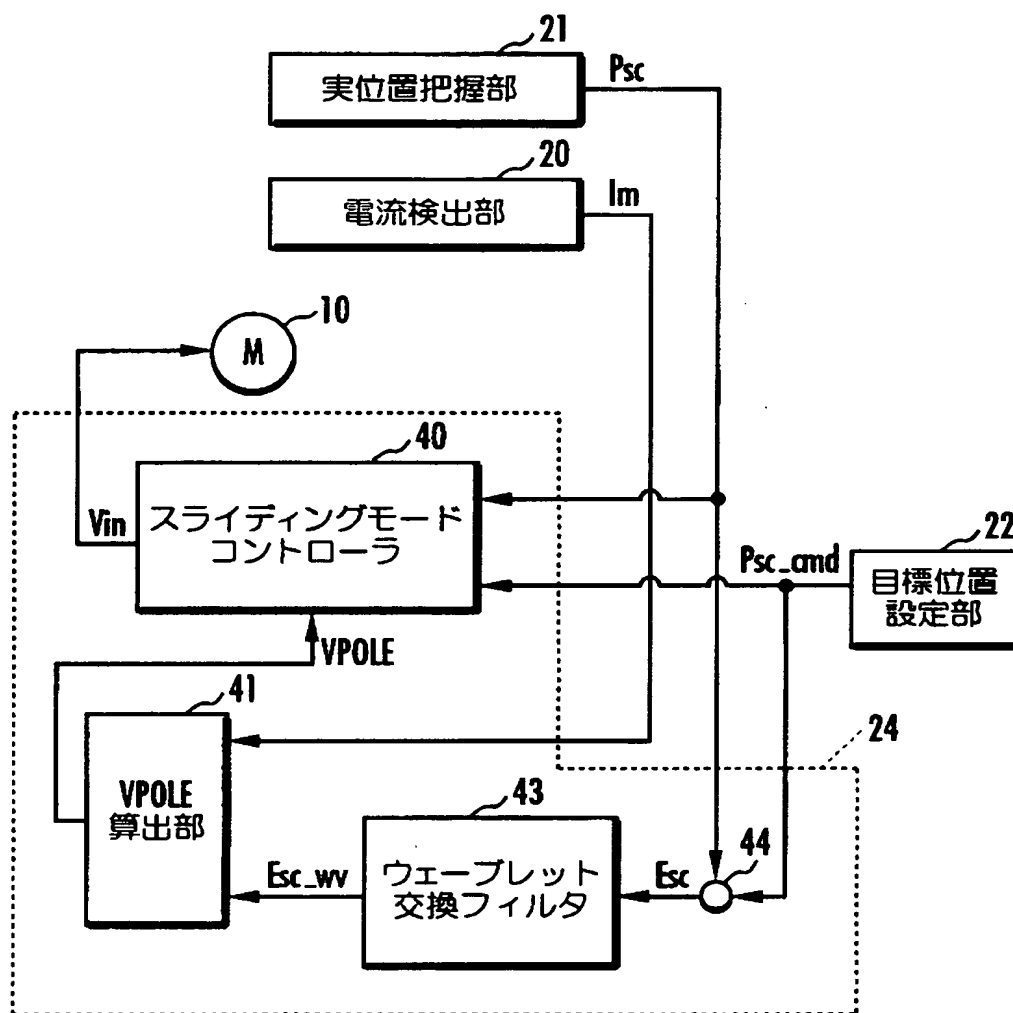
【図 2】

FIG. 2



【図 3】

FIG. 3



【図 4】

FIG. 4 (a)

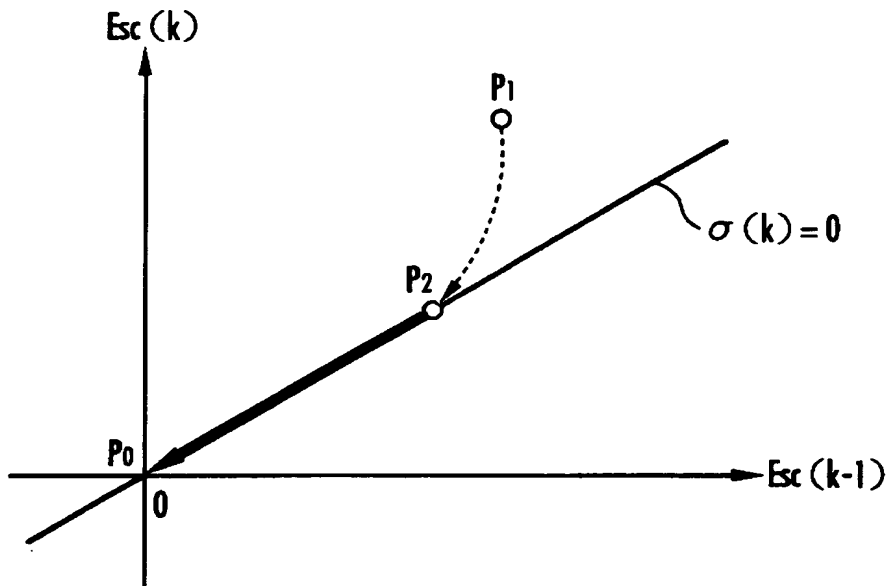
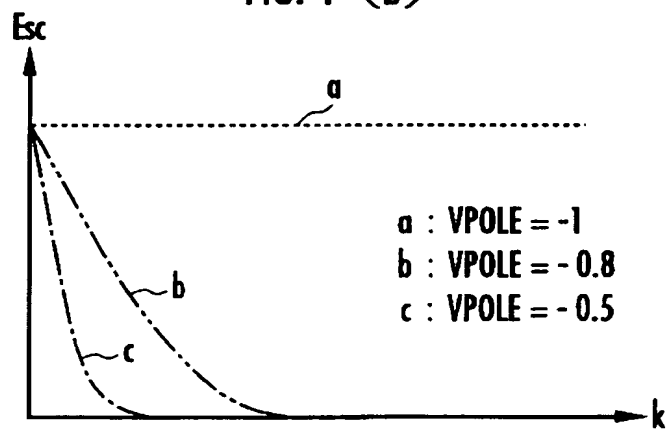
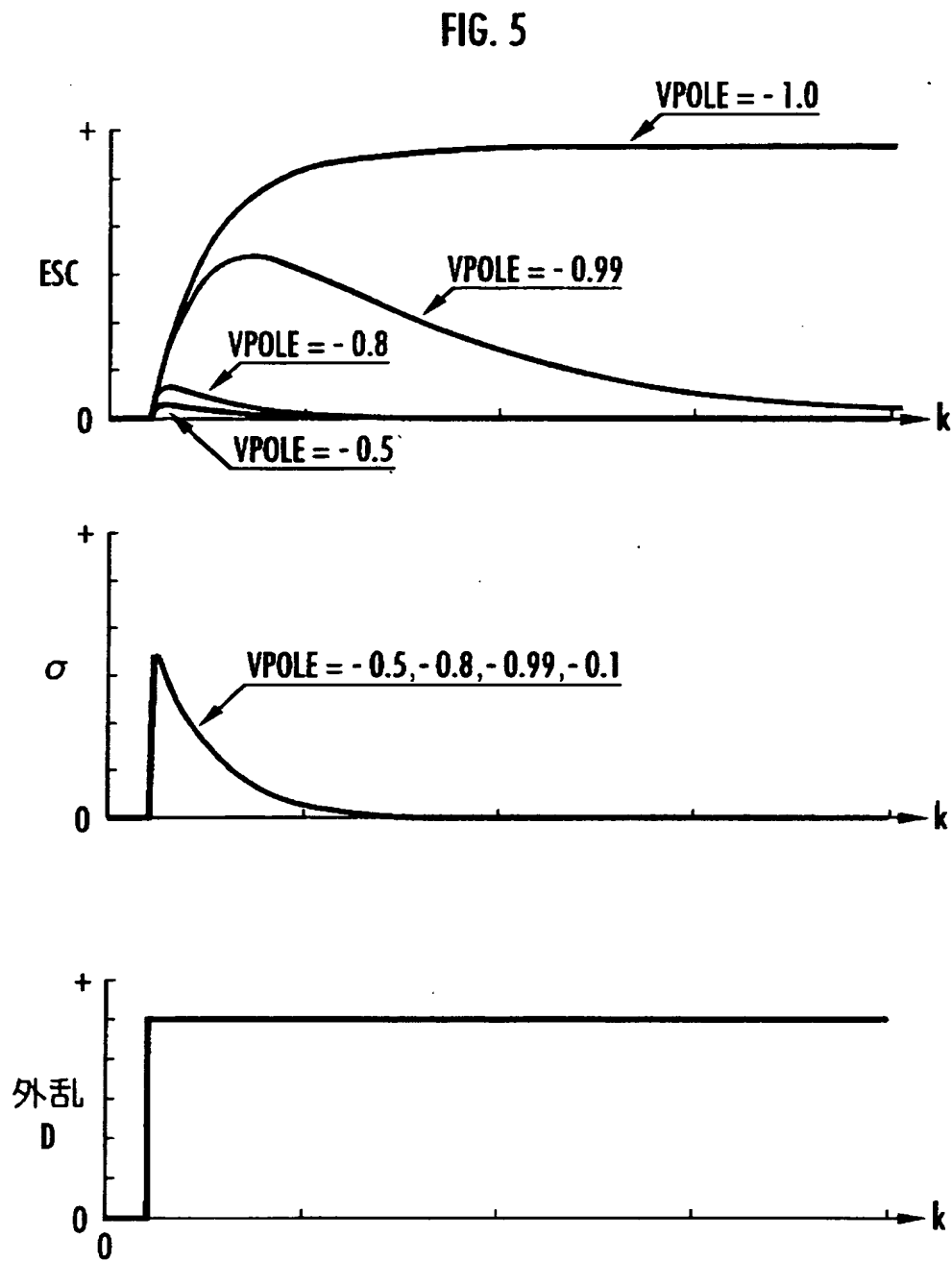


FIG. 4 (b)

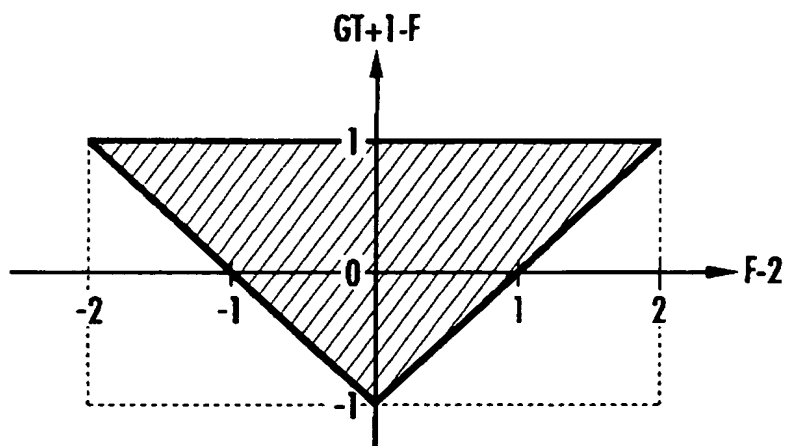


【図 5】

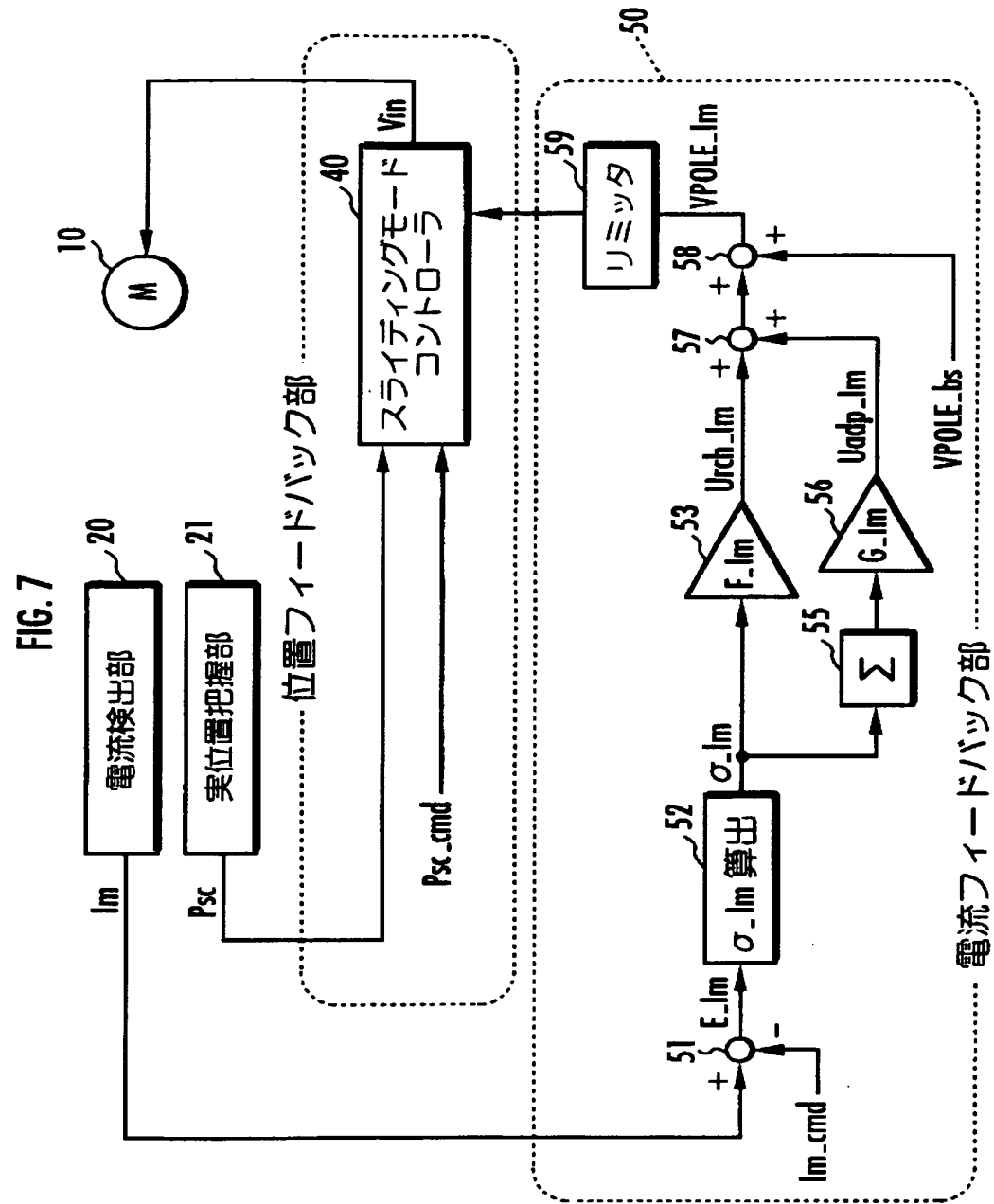


【図 6】

FIG. 6

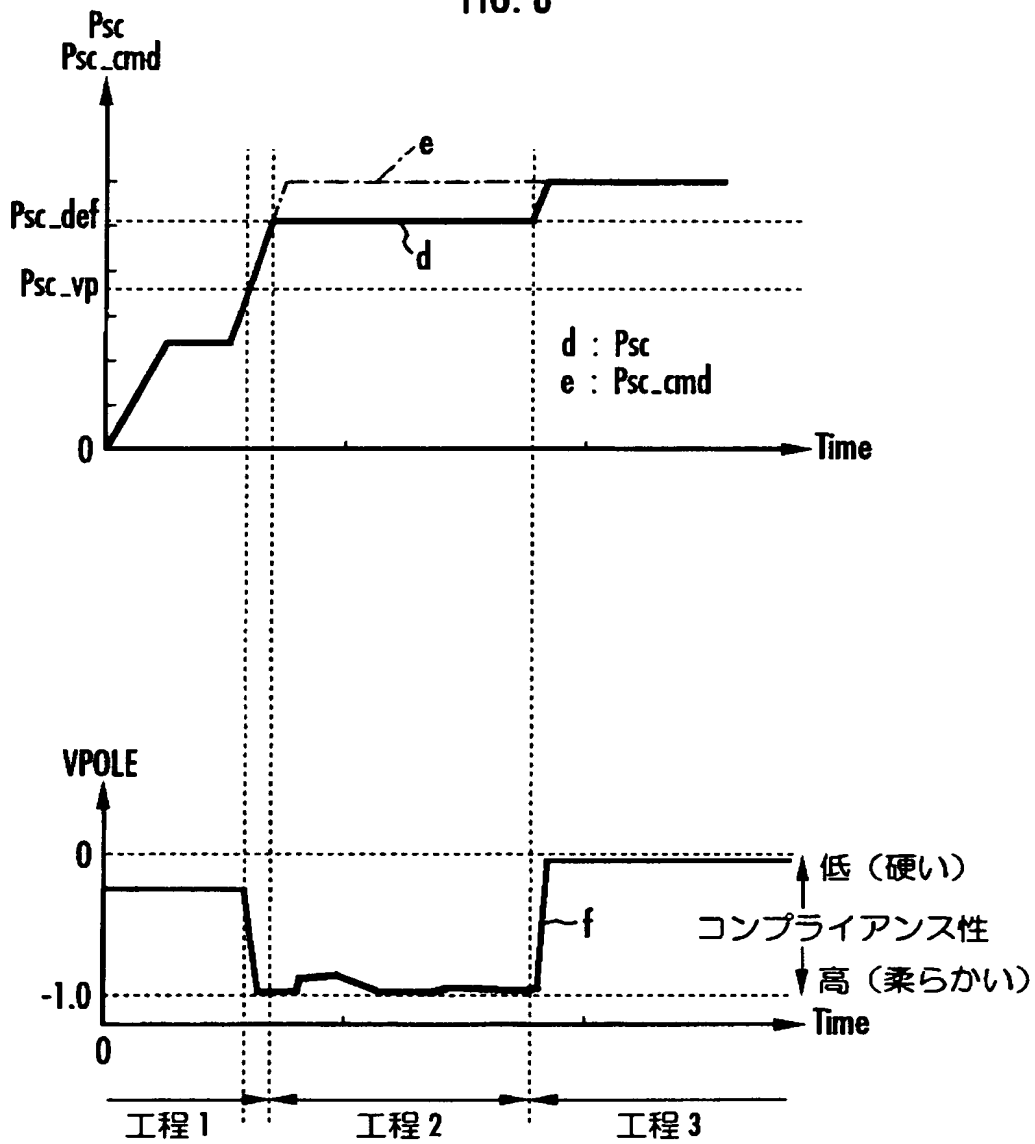


【図 7】



【図 8】

FIG. 8



【図 9】

FIG. 9 (a)

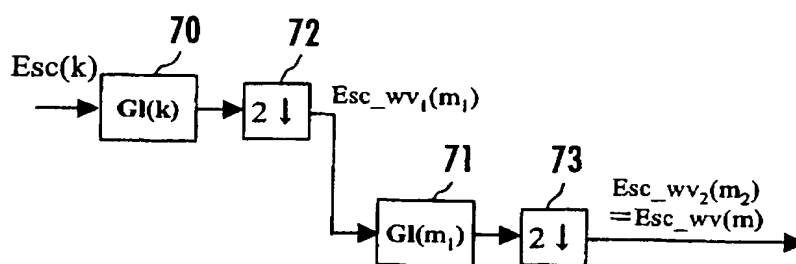
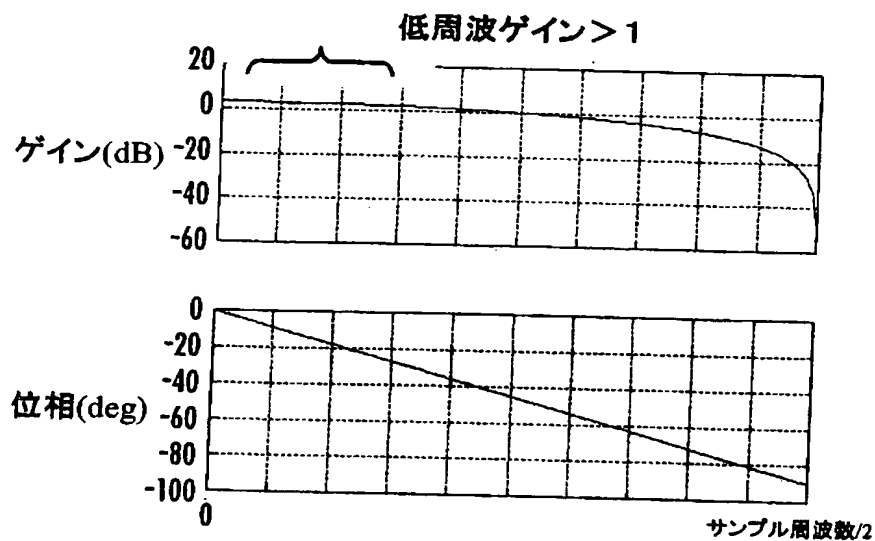


FIG. 9 (b)



【図 10】

FIG. 10 (a)

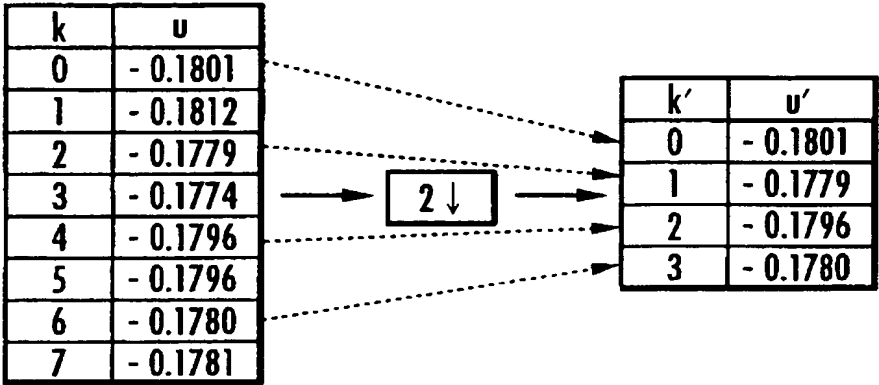
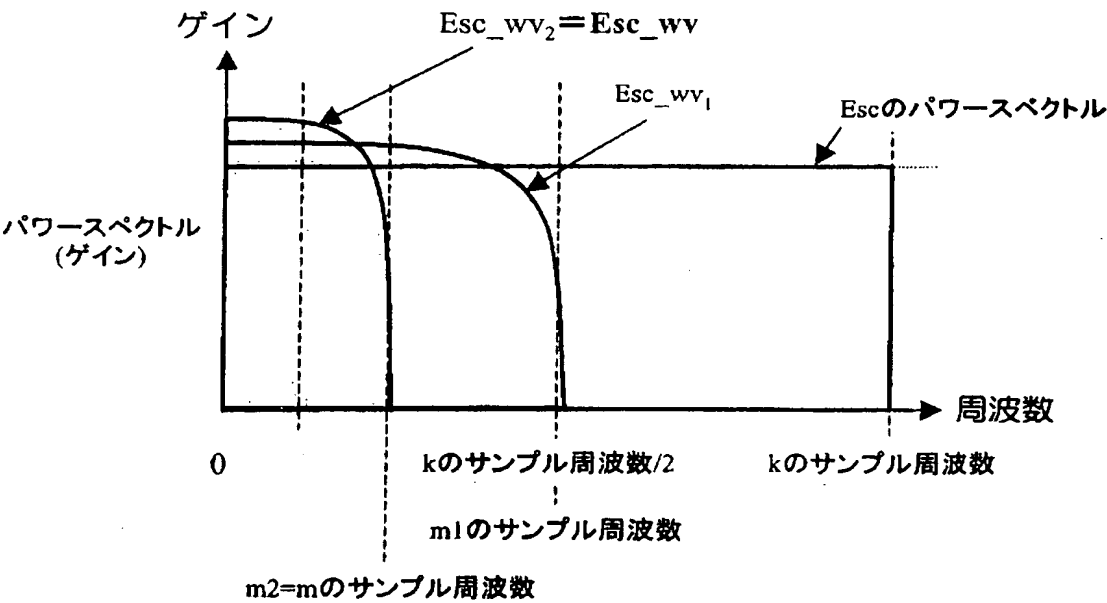
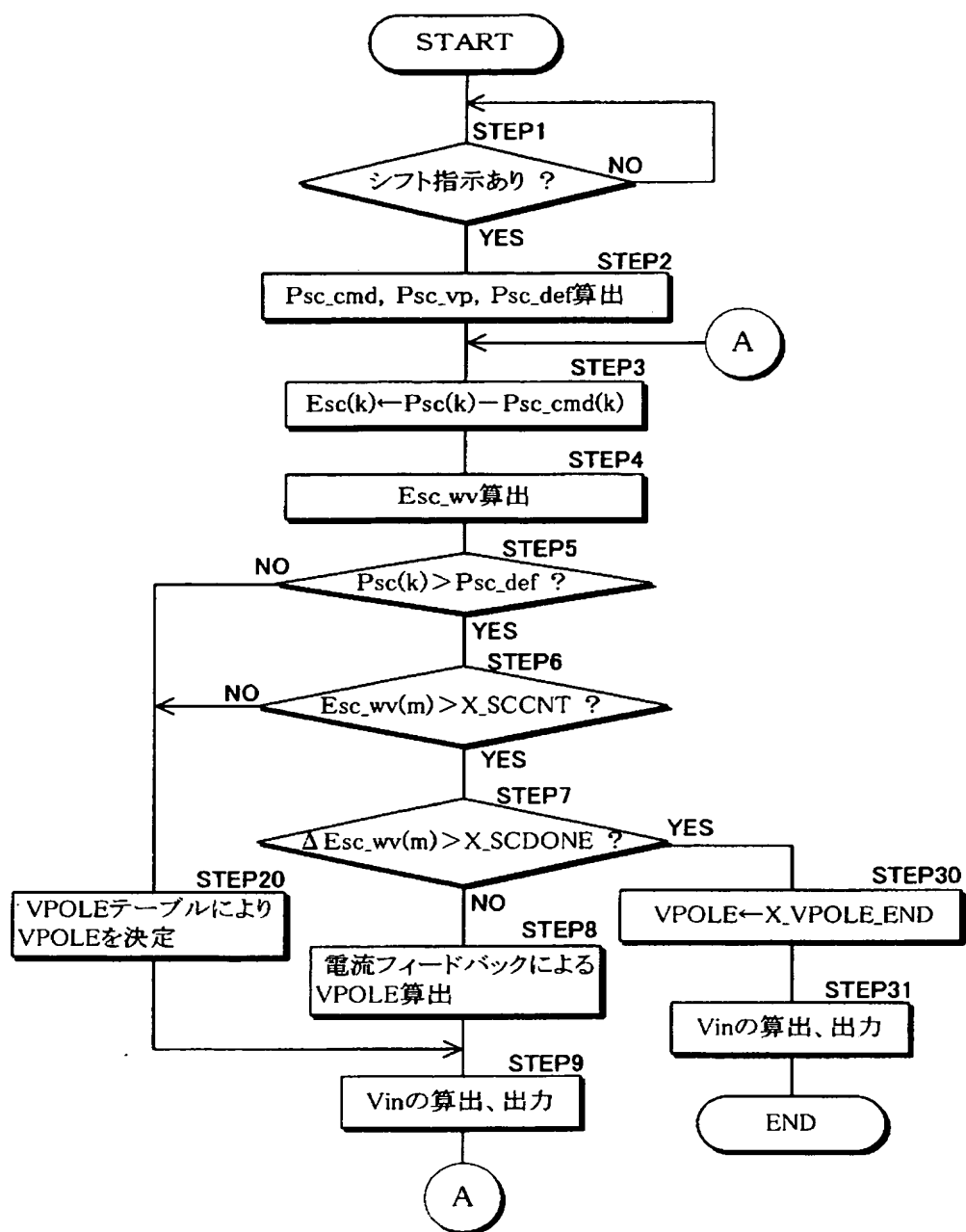


FIG. 10 (b)



【図 11】

FIG.11



【図 12】

FIG. 12 (a)

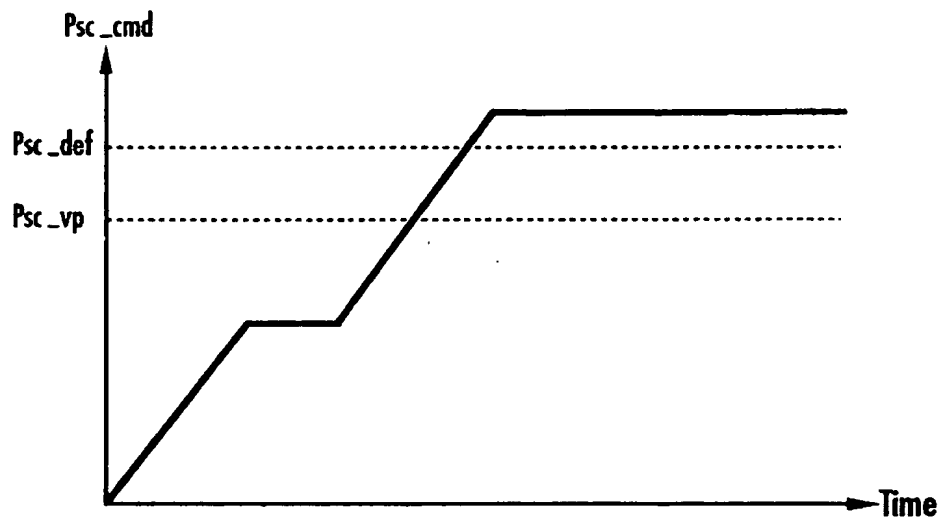
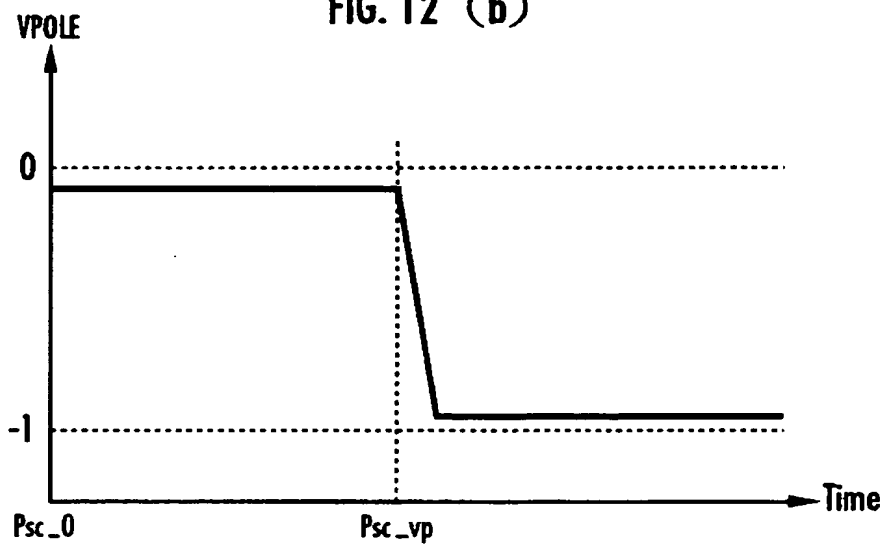
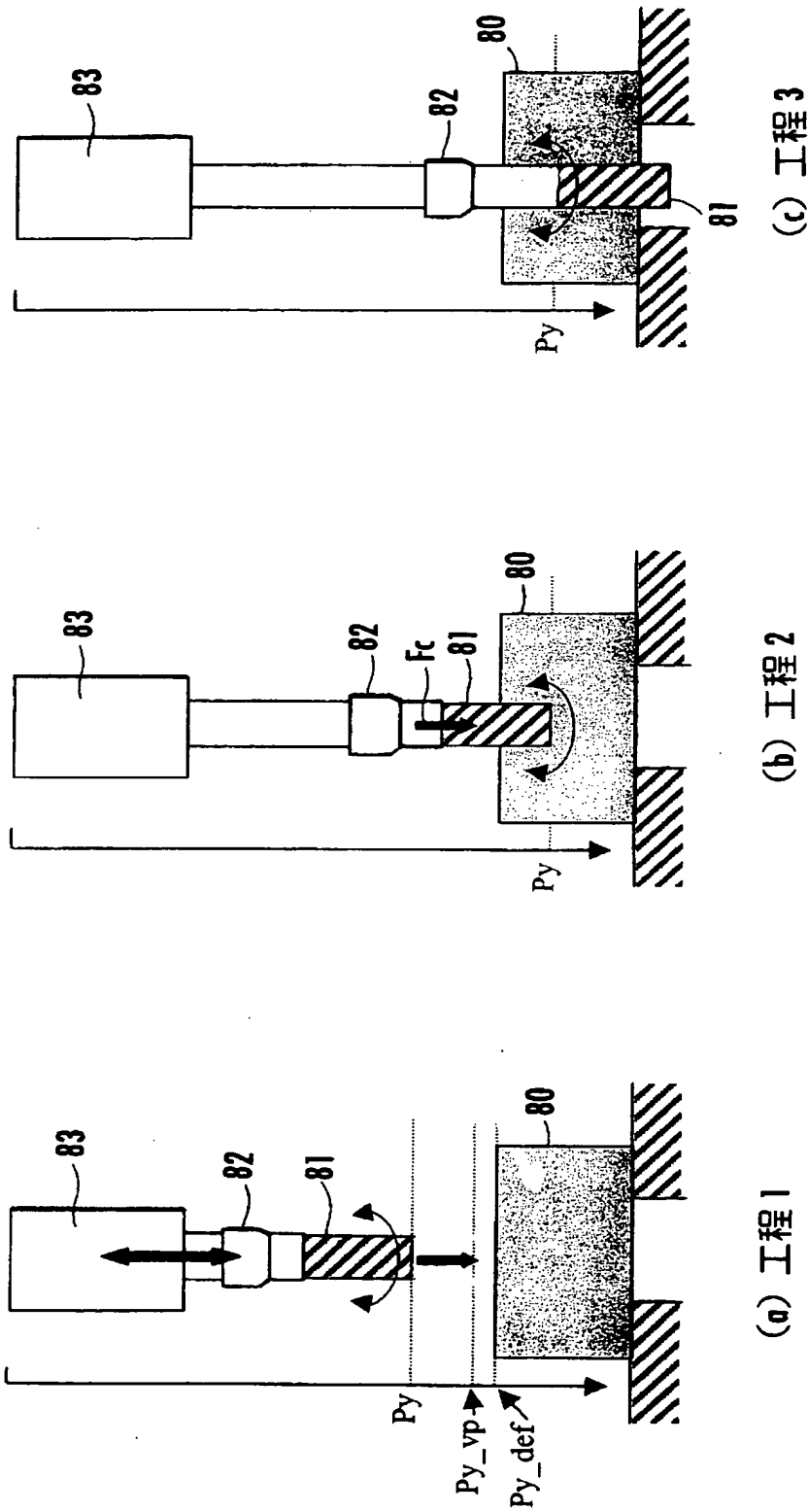


FIG. 12 (b)



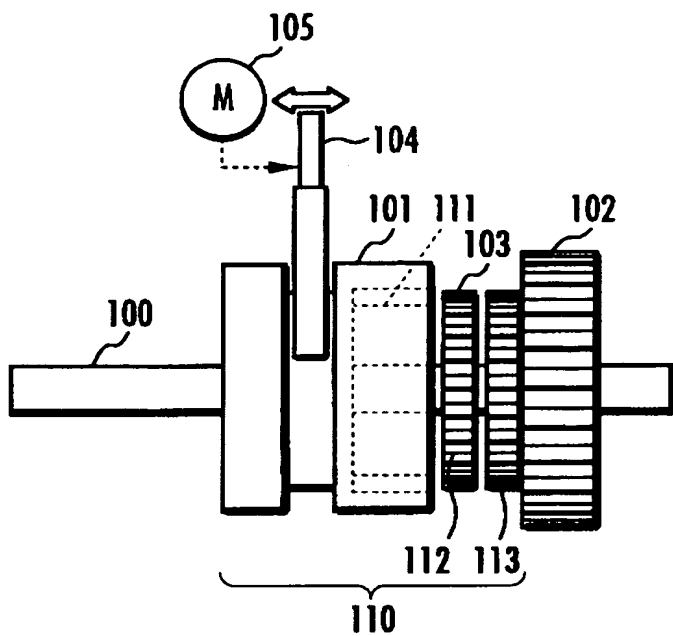
【図 13】

FIG. 13



【図 14】

FIG. 14



【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 アクチュエータにより接触体を移動させて被接触体に接触させる際に生じ得る不都合を解消した接触機構の制御装置を低コストで提供する。

【解決手段】 入力軸と一体に回転自在に設けられたカップリングスリーブを、該カップリングスリーブと被同期ギヤの間に設けられたシンクロナイザリングに押し付けて、該カップリングスリーブと該被同期ギヤの回転数を同期させて両者を係合させる同期機構を、慣性系物体と弾性系物体の衝突としてモデル化する。そして、カップリングスリーブの実位置 (P_{sc} , 図中 d) と目標位置 (P_{sc_cmd} , 図中 e) との偏差を状態変数とするスライディングモード制御用の切換関数の演算係数 ($VPOLE$, 図中 f) を、カップリングスリーブの実位置 (P_{sc}) に応じて変化させて、前記モデルの外乱に対する抑制能力を変更する。

【選択図】 図 8

特願 2 0 0 2 - 3 7 8 4 1 3

出 願 人 履 歴 情 報

識別番号

[0 0 0 0 0 5 3 2 6]

1. 変更年月日

1 9 9 0 年 9 月 6 日

[変更理由]

新規登録

住 所

東京都港区南青山二丁目 1 番 1 号

氏 名

本田技研工業株式会社